



Philips Lumileds

IESNA LM-80 Test Report

I. Applicable LUXEON Series part numbers

This IESNA LM-80 Test Report applies to the LUXEON part numbers in Table I:

Table I.

Product	Nominal CCT
LXA7-PW40	4000K
LXH7-PW40	4000K
LXH8-PW40	4000K
LXW8-PW40	4000K
LXML-PWN2	4100K
LXA7-PW50	5000K
LXH8-PW50	5000K
LXW8-PW50	5000K
LXML-PWC2	5650K
LXA7-PW57	5700K
LXA7-PW65	6500K
LXML-PR02	Royal-Blue

2. L70 Extrapolations per IESNA TM-21-11

Table 2.

	0.5A	0.7A	1A
120C	> 54,000	> 54,000	
105C	> 54,000	> 54,000	> 54,000
85C	> 54,000	> 54,000	> 54,000
55C	> 54,000	> 54,000	> 54,000

= Limited by TM-21 6x rule.

3. Light Sources Tested

LUXEON Rebel p/n: LXML-PWN2 (nominal CCT 4000K)

4. Dates Tests Started

DATA SETs 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61: December 3, 2010

5. Date Report First Issued

DATA SETs 51, 52, 53, 54, 55, 56, 57, 58, 59, 60, 61: new to this report.

6. Package Pictures

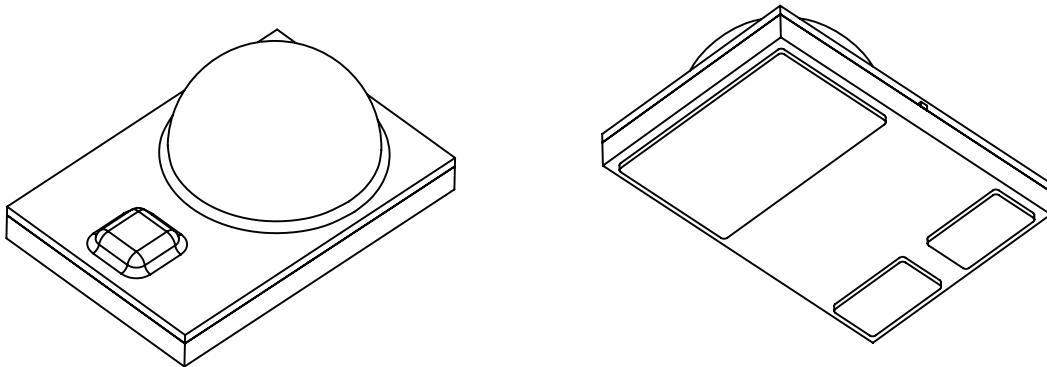


Figure 1. Isometric drawing for 2mm² package.

7. Mechanical Drawing

For detailed mechanical drawings, please see individual product data sheet.

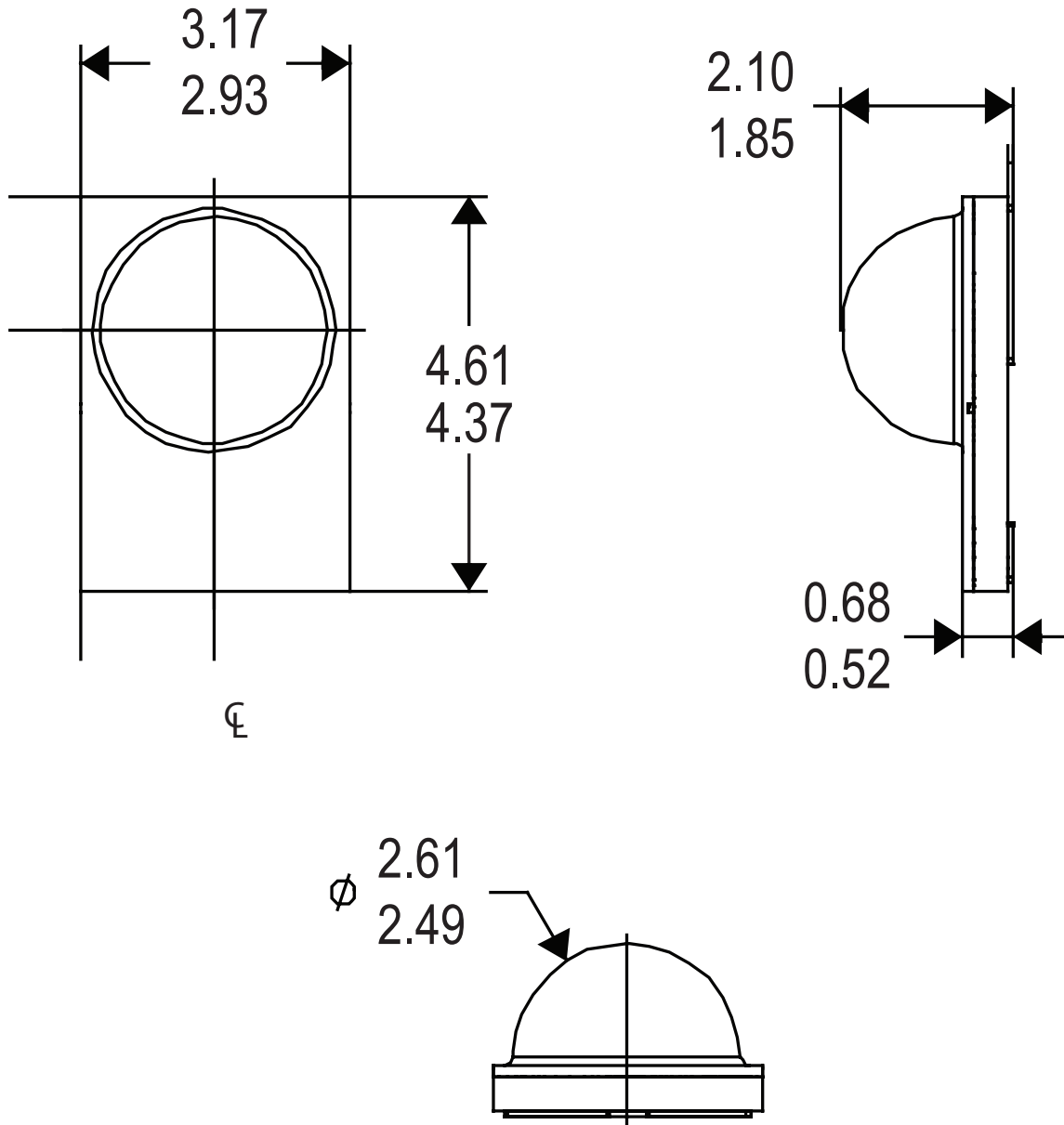


Figure 2. Mechanical Drawings.

Notes for Figure 2:

- Drawings not to scale. All dimensions are in millimeters.
- The thermal pad is electrically isolated from the anode and cathode contact pads.

8. T_s Measurement Point

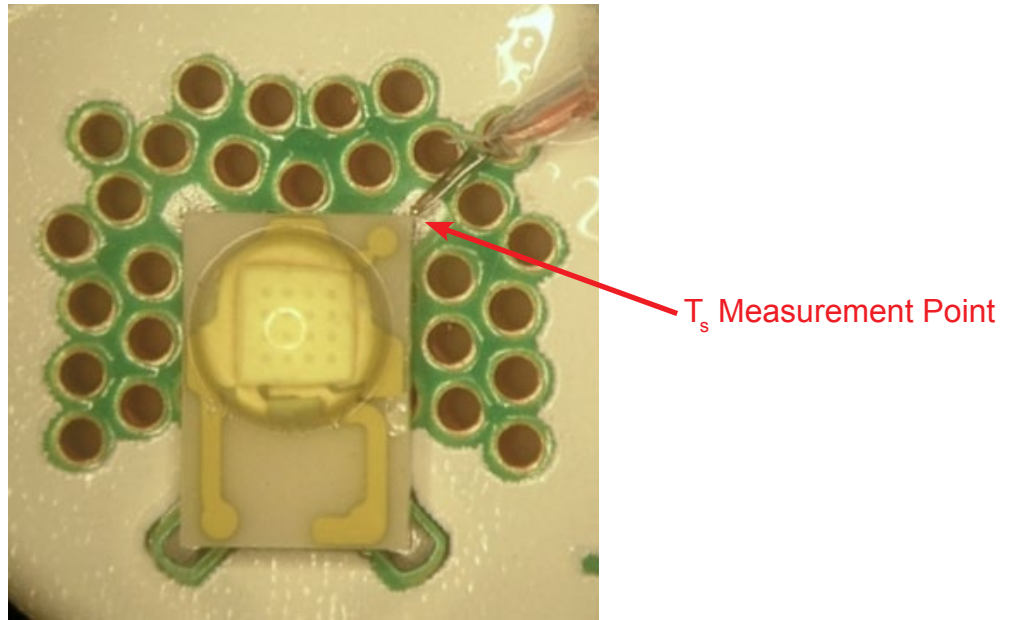


Figure 3. LUXEON Rebel with T_s thermocouple.

For further information on measuring the in-situ T_s , please see Philips Lumileds AB33 ["LUXEON LED Thermal Management Guidelines"](#), February 28, 2012.

SUMMARY, Continued

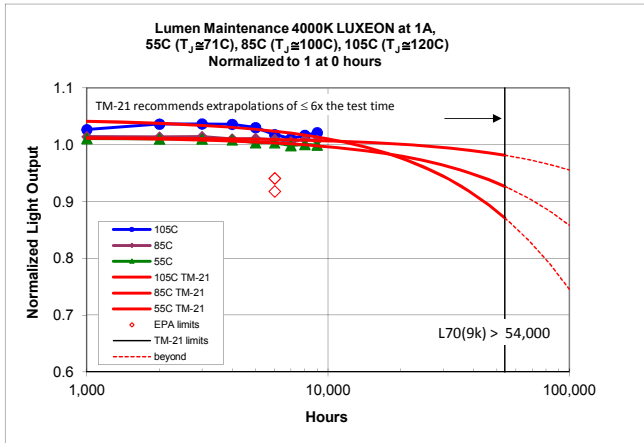
LUXEON, CCT = 4000K, I_F = 1A

Normalized Flux

	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000	alpha	B	r2	:L70
DATA SET 59 T _S = T _{AIR} = 105C	median = 1.0000	0.9956	1.0010	1.0154	1.0268	1.0369	1.0405	1.0387	1.0293	1.0211	1.0139	1.0161	1.0219					
	average = 1.0000	0.9955	1.0008	1.0158	1.0268	1.0365	1.0368	1.0361	1.0302	1.0179	1.0111	1.0168	1.0214		3.3710E-06	1.0449	0.483	118,827
	st dev = 0.0000	0.0028	0.0038	0.0060	0.0056	0.0079	0.0098	0.0123	0.0154	0.0179	0.0154	0.0154	0.0147		TM-21 L70(9k) > 54,000			
	min = 1.0000	0.9909	0.9922	1.0069	1.0172	1.0199	1.0162	1.0073	1.0032	0.9733	0.9747	0.9842	0.9902					
	max = 1.0000	1.0025	1.0106	1.0335	1.0419	1.0505	1.0521	1.0544	1.0560	1.0454	1.0355	1.0441	1.0455					
DATA SET 60 T _S = T _{AIR} = 85C	median = 1.0000	0.9935	0.9909	1.0138	1.0153	1.0147	1.0157	1.0107	1.0119	1.0093	1.0057	1.0105	1.0087					
	average = 1.0000	0.9927	0.9894	1.0136	1.0144	1.0138	1.0145	1.0104	1.0112	1.0095	1.0055	1.0096	1.0081		5.8261E-07	1.0129	0.290	634,144
	st dev = 0.0000	0.0032	0.0055	0.0064	0.0054	0.0065	0.0058	0.0067	0.0067	0.0081	0.0088	0.0099	0.0094		TM-21 L70(9k) > 54,000			
	min = 1.0000	0.9815	0.9697	0.9946	0.9968	0.9933	0.9966	0.9903	0.9933	0.9889	0.9855	0.9858	0.9864					
	max = 1.0000	0.9973	0.9971	1.0296	1.0205	1.0210	1.0213	1.0211	1.0252	1.0272	1.0251	1.0302	1.0292					
DATA SET 61 T _S = T _{AIR} = 55C	median = 1.0000	0.9951	0.9924	1.0121	1.0137	1.0117	1.0112	1.0102	1.0063	1.0056	1.0015	1.0026	1.0029					
	average = 1.0000	0.9947	0.9909	1.0118	1.0109	1.0103	1.0103	1.0087	1.0036	1.0035	0.9985	1.0007	0.9998		1.6575E-06	1.0133	0.721	223,162
	st dev = 0.0000	0.0029	0.0066	0.0093	0.0089	0.0107	0.0115	0.0114	0.0108	0.0121	0.0124	0.0127	0.0125		TM-21 L70(9k) > 54,000			
	min = 1.0000	0.9853	0.9693	0.9893	0.9860	0.9838	0.9822	0.9810	0.9771	0.9758	0.9700	0.9719	0.9709					
	max = 1.0000	0.9982	0.9967	1.0318	1.0219	1.0281	1.0251	1.0222	1.0155	1.0183	1.0136	1.0164	1.0146					

Delta u' v'

	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59 T _S = T _{AIR} = 105C	median = 0.0000	0.0002	0.0002	0.0004	0.0003	0.0006	0.0007	0.0009	0.0011	0.0009	0.0024	0.0031	0.0031	0.0031
	average = 0.0000	0.0002	0.0002	0.0004	0.0004	0.0007	0.0008	0.0010	0.0011	0.0009	0.0025	0.0031	0.0031	0.0031
	st dev = 0.0000	0.0001	0.0001	0.0002	0.0002	0.0004	0.0004	0.0004	0.0004	0.0004	0.0005	0.0004	0.0004	0.0004
	min = 0.0000	0.0001	0.0000	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0002	0.0004	0.0001	0.0016	0.0023	0.0022	0.0022
	max = 0.0000	0.0004	0.0005	0.0008	0.0008	0.0017	0.0018	0.0018	0.0018	0.0019	0.0035	0.0043	0.0041	0.0041
DATA SET 60 T _S = T _{AIR} = 85C	median = 0.0000	0.0004	0.0003	0.0004	0.0004	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0006	0.0006	0.0005	0.0005	0.0005
	average = 0.0000	0.0004	0.0003	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0004	0.0004	0.0004
	st dev = 0.0000	0.0001	0.0001	0.0003	0.0003	0.0002	0.0002	0.0002	0.0002	0.0002	0.0003	0.0003	0.0002	0.0002
	min = 0.0000	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0000	0.0001	0.0001	0.0000	0.0001	0.0001	0.0000	0.0000	0.0000
	max = 0.0000	0.0005	0.0005	0.0010	0.0010	0.0009	0.0009	0.0009	0.0008	0.0008	0.0009	0.0008	0.0008	0.0008
DATA SET 61 T _S = T _{AIR} = 55C	median = 0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0010	0.0010	0.0009	0.0007	0.0008	0.0009	0.0011	0.0010	0.0009	0.0009
	average = 0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0009	0.0009	0.0008	0.0006	0.0007	0.0008	0.0009	0.0008	0.0007	0.0007
	st dev = 0.0000	0.0001	0.0001	0.0002	0.0003	0.0004	0.0004	0.0003	0.0003	0.0004	0.0004	0.0004	0.0003	0.0003
	min = 0.0000	0.0002	0.0001	0.0001	0.0002	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0000	0.0001	0.0000	0.0001	0.0001
	max = 0.0000	0.0004	0.0007	0.0010	0.0013	0.0013	0.0013	0.0010	0.0011	0.0012	0.0013	0.0012	0.0011	0.0011



$$T_S = T_{AIR} = 55^{\circ}\text{C}, I_F = 0.5\text{A}$$

$T_S \geq 53\text{C}, T_{AIR} \geq 50\text{C}$ in compliance with LM-80-08

TM-21 extrapolation

		CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70	
DATA SET 54: CCT = 4000K, Tj = 63C	A1	4031	4.6342E-07	1.0064	0.338	783,459	
	A2	4252	6.0852E-07	1.0116	0.237	605,115	
	A3	4051	8.7022E-07	1.0118	0.091	423,321	
	A4	4118	9.9724E-07	1.0130	0.555	370,616	
	A5	4136	6.0257E-07	1.0168	0.508	619,597	
	A6	4172	4.7428E-07	1.0147	0.218	782,825	
	A7	4064	3.2999E-07	1.0148	0.156	1,125,336	
	A8	4124	4.0753E-07	1.0149	0.193	911,439	
	A9	4150	3.3327E-07	1.0101	0.103	1,100,313	
	A10	4125	4.7106E-07	1.0096	0.207	777,465	
	A21	4237	2.9360E-07	1.0035	0.033	1,226,681	
	A22	4295	7.9547E-07	1.0075	0.339	457,729	
	A23	4178	6.3272E-07	1.0103	0.275	579,890	
	A24	4170	5.5571E-07	1.0236	0.243	683,730	
	A25	4279	3.7051E-07	1.0053	0.134	976,997	
	A26	4229	4.5331E-07	1.0016	0.187	790,308	
	A27	4237	2.2674E-07	1.0030	0.043	1,586,447	
	A28	4310	3.8247E-07	1.0030	0.127	940,357	
	A29	4368	6.9419E-07	1.0075	0.223	524,556	
	A30	4201	6.1028E-07	1.0047	0.231	592,183	
	A41	4102	-1.0303E-06	0.9877	0.064	-334,176	
	A42	4289	-6.2199E-07	0.9869	0.038	-552,232	
	A43	4198	-4.6815E-07	0.9900	0.019	-740,339	
	A44	4245	-9.9118E-07	0.9870	0.052	-346,666	
	A45	4235	-5.4189E-07	0.9925	0.023	-644,224	
		ave	4192	2.8084E-07	1.0055	0.055	1,289,606

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}\text{C}, I_F = 0.5\text{A}$$

$$T_S \geq 83\text{C}, T_{AIR} \geq 80\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

	CCT (t=0)	alpha	B	r2		
DATA SET 53: CCT = 4000K, T _J = 92C	A1	4141	1.0427E-06	1.0137	0.629	355,097
	A2	4128	8.5087E-07	1.0171	0.678	439,139
	A3	4138	1.1213E-06	1.0125	0.845	329,186
	A4	4133	1.6268E-06	1.0162	0.864	229,137
	A5	4094	1.0187E-06	1.0125	0.743	362,357
	A6	4224	6.8249E-07	1.0200	0.348	551,640
	A7	4111	7.2814E-07	1.0197	0.597	516,621
	A8	4110	7.7057E-07	1.0220	0.582	491,165
	A9	4066	1.0002E-06	1.0181	0.769	374,567
	A10	4158	1.9412E-06	1.0240	0.722	195,984
	A21	4326	1.9362E-07	1.0075	0.041	1,880,574
	A22	4194	2.7992E-08	1.0077	0.002	13,015,443
	A23	4274	3.6913E-07	1.0065	0.233	983,813
	A24	4341	2.1271E-07	1.0032	0.064	1,691,959
	A25	4356	2.4849E-07	1.0159	0.067	1,498,759
	A26	4322	-2.0194E-08	1.0156	0.001	-18,428,518
	A27	4291	-4.4567E-07	1.0097	0.292	-822,021
	A28	4326	2.3626E-07	1.0141	0.084	1,569,076
	A29	4388	4.1441E-07	1.0152	0.272	897,058
	A30	4321	5.5662E-07	1.0113	0.419	660,921
	A41	4166	5.3001E-07	1.0076	0.234	687,280
	A42	4136	1.7175E-07	1.0060	0.024	2,111,278
	A43	4164	6.8037E-07	0.9972	0.321	520,083
	A44	4162	2.9544E-07	1.0111	0.038	1,244,616
	A45	4295	1.0528E-06	1.0016	0.462	340,337
		ave	4215	6.1160E-07	1.0122	0.475

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}\text{C}, I_F = 0.5\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

		CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70
DATA SET 52: CCT = 4000K, Tj = 112C	A1	4029	-1.8767E-06	1.0222	0.326	-201,775
	A2	4109	-2.2266E-06	1.0158	0.266	-167,233
	A3	4089	-1.2356E-06	1.0204	0.121	-304,988
	A4	4083	-1.9190E-06	1.0155	0.228	-193,875
	A5	3956	-1.8961E-06	1.0267	0.222	-202,012
	A6	4026	-2.4982E-06	1.0284	0.301	-154,000
	A7	4125	-1.1723E-06	1.0230	0.081	-323,602
	A8	4058	-1.2765E-06	1.0226	0.080	-296,924
	A9	4037	-2.0221E-06	1.0295	0.189	-190,741
	A10	4123	-1.8088E-06	1.0244	0.173	-210,534
	A21	4220	-1.6981E-06	1.0181	0.138	-220,629
	A22	4275	-3.1920E-06	1.0173	0.391	-117,116
	A23	4228	-2.6711E-06	1.0176	0.306	-140,064
	A24	4187	-4.5591E-06	1.0106	0.569	-80,536
	A25	4199	-2.6770E-06	1.0137	0.339	-138,327
	A26	4197	-2.3213E-06	1.0113	0.302	-158,505
	A27	4198	-4.6492E-06	1.0117	0.636	-79,210
	A28	4172	-2.8235E-06	1.0111	0.341	-130,238
	A29	4180	-2.0877E-06	1.0161	0.223	-178,480
	A30	4163	-4.5818E-06	1.0082	0.584	-79,635
	A41	4047	1.2384E-09	1.0338	0.000	314,847,344
	A42	4180	1.5714E-06	1.0293	0.155	245,333
	A43	4061	-9.1032E-07	1.0255	0.065	-419,474
	A44	4110	-5.0104E-07	1.0274	0.017	-765,854
	A45	4101	1.9469E-06	1.0362	0.179	201,446
	ave	4126	-1.8899E-06	1.0206	0.201	-199,520

$$T_S = T_{AIR} = 120^{\circ}\text{C}, I_F = 0.5\text{A}$$

$$T_S \geq 118\text{C}, T_{AIR} \geq 115\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

TM-21 extrapolation					
	CCT (t=0)	alpha B r2			
		alpha	B	r2	
A1	3986	3.7751E-06	1.0717	0.504	112,821
A2	4046	3.9553E-06	1.0631	0.457	105,648
A3	4068	3.1365E-06	1.0585	0.396	131,857
A4	4039	2.4822E-06	1.0534	0.271	164,653
A5	4050	2.7432E-06	1.0486	0.499	147,325
A6	4037	3.6183E-06	1.0542	0.283	113,157
A7	4055	3.1960E-06	1.0542	0.365	128,105
A8	4038	2.5046E-06	1.0496	0.470	161,750
A9	4056	3.2616E-06	1.0510	0.409	124,610
A10	4002	3.3617E-06	1.0519	0.566	121,157
A21	4210	5.8939E-06	1.0768	0.424	73,073
A22	4178	1.0359E-05	1.0904	0.750	42,788
A23	4081	3.0160E-06	1.0231	0.211	125,848
A24	4148	3.9358E-06	1.0238	0.289	96,597
A25	4224	6.3397E-06	1.0667	0.467	66,444
A26	4268	5.6985E-06	1.0660	0.440	73,811
A27	4164	6.3592E-06	1.0463	0.514	63,199
A28	4214	4.7460E-06	1.0505	0.325	85,542
A29	4172	3.2283E-06	1.0386	0.205	122,215
A30	4257	5.3480E-06	1.0637	0.350	78,243
A41	4146	-1.9506E-07	1.0284	0.002	-1,971,921
A42	4187	-5.6246E-07	1.0159	0.015	-662,123
A43	4096	-1.1592E-06	1.0275	0.061	-331,082
A44	4163	-1.2039E-06	1.0138	0.060	-307,664
A45	4217	-3.1350E-07	1.0218	0.005	-1,206,349
ave	4124	3.3407E-06	1.0483	0.318	120,878

$$T_S = T_{AIR} = 55^{\circ}\text{C}, I_F = 0.7\text{A}$$

$$T_S \geq 53\text{C}, T_{AIR} \geq 50\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

		CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70
DATA SET 58: CCT = 4000K, T _J = 66C	B36	4232	-6.7507E-07	0.9981	0.094	-525,465
	B37	4158	-1.2148E-06	1.0061	0.239	-298,639
	B38	4111	-7.2839E-07	1.0113	0.095	-505,084
	B39	4202	-6.7204E-07	1.0092	0.070	-544,402
	B40	4108	-1.2484E-06	1.0099	0.204	-293,634
	B51	4378	-1.1767E-06	1.0142	0.178	-315,113
	B52	4274	-1.1567E-06	1.0031	0.204	-311,023
	B53	4212	-1.6441E-06	1.0103	0.310	-223,160
	B54	4210	-1.6205E-06	1.0103	0.312	-226,446
	B55	4165	-1.5123E-06	1.0128	0.269	-244,239
	B56	4262	-1.2833E-06	1.0102	0.288	-285,864
	B57	4259	-1.3179E-06	1.0101	0.303	-278,284
	B58	4192	-1.5258E-06	1.0133	0.428	-242,446
	B59	4253	-1.1328E-06	1.0144	0.282	-327,469
	B60	4168	-1.2981E-06	1.0118	0.335	-283,800
	B71	4101	-1.6325E-06	1.0140	0.267	-227,022
	B72	4221	-1.3667E-06	1.0106	0.218	-268,706
	B73	4222	-1.5517E-06	1.0074	0.320	-234,632
	B74	4197	-1.5655E-06	1.0110	0.255	-234,839
	B75	4127	-1.6166E-06	1.0143	0.298	-229,399
B76	4167	-1.7992E-06	1.0112	0.286	-204,424	
B77	4059	-1.8271E-06	1.0055	0.263	-198,199	
B78	4207	-1.0754E-06	1.0233	0.136	-353,074	
B79	4132	-1.6669E-06	1.0208	0.309	-226,347	
B80	4152	-1.4654E-06	1.0217	0.231	-258,063	
	ave	4191	-1.3520E-06	1.0114	0.250	-272,209

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}\text{C}, I_F = 0.7\text{A}$$

$$T_S \geq 83\text{C}, T_{AIR} \geq 80\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

		CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70	
DATA SET 57: CCT = 4000K, T _J = 96C	A1	4145	2.0565E-06	1.0292	0.558	187,442	
	A2	4196	2.0200E-06	1.0372	0.581	194,663	
	A3	4206	2.0425E-06	1.0373	0.467	192,556	
	A4	4196	2.2494E-06	1.0424	0.548	177,021	
	A5	4190	2.1529E-06	1.0386	0.559	183,288	
	A6	4288	2.4311E-06	1.0435	0.563	164,231	
	A7	4135	1.9032E-06	1.0366	0.578	206,283	
	A8	4223	1.9943E-06	1.0400	0.525	198,496	
	A9	4166	1.7809E-06	1.0366	0.448	220,460	
	A10	4123	2.1325E-06	1.0400	0.485	185,650	
	A21	4362	1.3841E-06	1.0306	0.646	279,496	
	A22	4249	1.1053E-06	1.0316	0.534	350,823	
	A23	4287	1.6323E-06	1.0296	0.822	236,374	
	A24	4209	-2.6556E-07	1.0278	0.132	-1,446,389	
	A25	4362	1.0638E-06	1.0273	0.673	360,607	
	A26	4264	9.5304E-07	1.0320	0.339	407,271	
	A27	4291	1.3367E-06	1.0370	0.689	293,998	
	A28	4329	1.3740E-06	1.0504	0.727	295,386	
	A29	4371	1.1760E-06	1.0422	0.647	338,426	
	A30	4335	2.0417E-06	1.0386	0.813	193,226	
	A41	4232	1.0552E-06	1.0266	0.390	362,930	
	A42	4318	1.5500E-06	1.0309	0.593	249,778	
	A43	4404	2.0088E-06	1.0233	0.765	189,029	
	A44	4299	1.4009E-06	1.0289	0.567	274,961	
	A45	4275	2.2666E-06	1.0288	0.714	169,911	
		ave	4258	1.6331E-06	1.0347	0.720	239,284

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}\text{C}, I_F = 0.7\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

	CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70	
DATA SET 56: CCT = 4000K, T _J = 115C	A1	4214	1.2785E-06	1.0445	0.532	313,049
	A2	4195	1.9068E-06	1.0402	0.786	207,703
	A3	4211	1.6726E-06	1.0326	0.457	232,445
	A4	4163	1.7478E-06	1.0573	0.732	235,969
	A5	4205	1.8985E-06	1.0462	0.751	211,645
	A6	4151	1.4118E-06	1.0431	0.531	282,552
	A7	4186	6.1666E-06	1.0752	0.954	69,597
	A8	4229	1.6257E-06	1.0384	0.684	242,590
	A9	4327	3.2779E-06	1.0494	0.909	123,507
	A10	4300	4.7047E-06	1.0672	0.872	89,637
	A21	4265	2.7294E-06	1.0555	0.536	150,465
	A22	4349	4.5565E-06	1.0702	0.583	93,165
	A23	4382	5.2999E-06	1.0708	0.608	80,207
	A24	4285	1.2016E-05	1.1094	0.977	38,323
	A25	4390	2.2646E-06	1.0417	0.484	175,561
	A26	4352	8.8980E-06	1.0761	0.966	48,329
	A27	4338	3.0946E-06	1.0247	0.878	123,134
	A28	4362	2.1115E-06	1.0127	0.814	174,895
	A29	4279	2.7960E-06	1.0186	0.901	134,162
	A41	4377	2.6843E-06	1.0373	0.814	146,515
	A42	4304	3.5825E-06	1.0361	0.904	109,452
	A43	4241	1.9620E-06	1.0404	0.702	201,958
	A44	4349	3.1065E-06	1.0284	0.889	123,840
	A45	4289	2.9559E-06	1.0437	0.900	135,147
	A46	4256	1.9642E-06	1.0320	0.804	197,614
	ave	4280	3.4273E-06	1.0475	0.905	117,621

$$T_S = T_{AIR} = 120^{\circ}\text{C}, I_F = 0.7\text{A}$$

$$T_S \geq 118\text{C}, T_{AIR} \geq 115\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

	CCT (t=0)	alpha	B	r2	L70	
DATA SET 55: CCT = 4000K, T _J = 130C	A1	4074	8.0200E-07	1.0286	0.156	479,857
	A2	4110	5.6141E-07	1.0268	0.109	682,380
	A3	4133	8.6994E-07	1.0162	0.165	428,467
	A4	4055	7.8520E-07	1.0172	0.110	475,985
	A5	4183	4.1537E-07	1.0356	0.032	942,933
	A6	4050	-2.7334E-07	1.0287	0.014	-1,408,407
	A7	4111	6.7254E-07	1.0182	0.066	557,158
	A8	4123	6.3185E-07	1.0051	0.062	572,577
	A9	4111	3.4300E-07	1.0140	0.031	1,080,342
	A10	4134	7.7663E-08	1.0259	0.002	4,921,870
	A21	4339	1.1390E-06	1.0145	0.343	325,762
	A22	4209	1.4602E-07	0.9943	0.008	2,403,628
	A23	4259	5.8855E-07	0.9933	0.126	594,567
	A24	4257	9.3171E-07	1.0134	0.261	397,088
	A25	4281	1.3738E-06	0.9948	0.270	255,855
	A26	4274	1.0222E-06	0.9967	0.180	345,747
	A27	4257	3.2867E-07	1.0039	0.014	1,096,948
	A28	4260	4.8809E-07	0.9907	0.032	711,567
	A29	4284	5.0692E-07	1.0073	0.042	718,045
	A30	4191	7.6785E-07	0.9932	0.108	455,591
	A41	4130	1.5883E-08	1.0290	0.000	24,254,796
	A42	4127	-5.7849E-08	1.0262	0.002	-6,612,063
	A43	4226	2.0599E-06	1.0302	0.595	187,582
	A44	4258	8.1549E-07	1.0087	0.170	448,031
	A45	4182	7.7148E-07	1.0269	0.098	496,740
	ave	4185	6.2917E-07	1.0136	0.099	588,316

$$T_S = T_{AIR} = 55^{\circ}\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 53\text{C}, T_{AIR} \geq 50\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

TM-21 extrapolation						
	CCT (t=0)	alpha	B	r2		
DATA SET 61: CCT =4000K, T _J = 71C	A1	4296	1.3440E-06	1.0184	0.499	278,922
	A2	4273	1.5911E-06	1.0227	0.661	238,266
	A3	4293	1.5362E-06	1.0188	0.667	244,292
	A4	4272	9.7376E-07	1.0227	0.280	389,355
	A5	4252	1.3627E-06	1.0238	0.679	278,985
	A6	4305	1.5000E-06	1.0217	0.589	252,111
	A7	4312	1.0247E-06	1.0172	0.301	364,680
	A8	4284	1.0908E-06	1.0185	0.332	343,772
	A9	4188	1.1126E-06	1.0232	0.448	341,241
	A10	4323	1.3697E-06	1.0180	0.518	273,411
	A21	4164	1.8846E-06	1.0151	0.849	197,234
	A22	4261	1.6726E-06	1.0131	0.814	221,032
	A23	4340	1.8834E-06	1.0116	0.741	195,508
	A24	4250	2.2882E-06	1.0171	0.837	163,295
	A25	4276	1.8288E-06	1.0077	0.760	199,243
	A26	4336	2.1284E-06	1.0193	0.779	176,562
	A27	4437	1.9835E-06	1.0152	0.697	187,410
	A28	4272	1.6965E-06	1.0149	0.708	218,926
	A29	4298	1.1735E-06	1.0128	0.629	314,782
	A30	4336	1.2292E-06	1.0138	0.660	301,301
	A41	4323	2.5387E-06	0.9957	0.771	138,790
	A42	4344	2.1176E-06	0.9880	0.817	162,714
	A43	4360	2.5309E-06	0.9987	0.800	140,398
	A44	4448	1.9480E-06	0.9898	0.651	177,832
	A45	4327	1.7275E-06	1.0153	0.680	215,254
	ave	4303	1.6575E-06	1.0133	0.721	223,162

$$T_S = T_{AIR} = 55^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$T_S \geq 53\text{C}, T_{AIR} \geq 50\text{C}$ in compliance with LM-80-08

u'

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 61: CCT =4000K, T _J = 71C	A1	4296	0.2224	0.2222	0.2223	0.2222	0.2221	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221	0.2221	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222
	A2	4273	0.2224	0.2222	0.2222	0.2221	0.2221	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221	0.2221
	A3	4293	0.2223	0.2221	0.2222	0.2220	0.2220	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221
	A4	4272	0.2219	0.2218	0.2219	0.2217	0.2216	0.2216	0.2216	0.2216	0.2216	0.2219	0.2216	0.2217	0.2217	0.2218
	A5	4252	0.2218	0.2217	0.2217	0.2216	0.2216	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2216	0.2216	0.2217	0.2217	0.2217
	A6	4305	0.2222	0.2220	0.2220	0.2219	0.2219	0.2218	0.2218	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2221	0.2221
	A7	4312	0.2222	0.2220	0.2221	0.2220	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2221	0.2220	0.2221	0.2222	0.2221
	A8	4284	0.2220	0.2219	0.2220	0.2219	0.2218	0.2218	0.2218	0.2219	0.2220	0.2219	0.2219	0.2220	0.2221	0.2221
	A9	4188	0.2216	0.2215	0.2216	0.2214	0.2214	0.2213	0.2214	0.2214	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2216	0.2216
	A10	4323	0.2224	0.2222	0.2222	0.2222	0.2221	0.2221	0.2221	0.2221	0.2222	0.2223	0.2223	0.2224	0.2224	0.2224
	A21	4164	0.2215	0.2212	0.2213	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2214	0.2213
	A22	4261	0.2217	0.2215	0.2216	0.2215	0.2214	0.2214	0.2214	0.2214	0.2215	0.2215	0.2214	0.2215	0.2216	0.2216
	A23	4340	0.2221	0.2219	0.2220	0.2219	0.2219	0.2219	0.2218	0.2219	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220
	A24	4250	0.2215	0.2213	0.2214	0.2213	0.2213	0.2211	0.2213	0.2213	0.2213	0.2214	0.2213	0.2214	0.2214	0.2214
	A25	4276	0.2217	0.2215	0.2216	0.2215	0.2214	0.2214	0.2214	0.2214	0.2215	0.2216	0.2215	0.2216	0.2216	0.2216
	A26	4336	0.2222	0.2220	0.2221	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220	0.2222	0.2221	0.2221	0.2222	0.2222
	A27	4437	0.2224	0.2223	0.2223	0.2222	0.2222	0.2222	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2224	0.2224	0.2225	0.2225
	A28	4272	0.2217	0.2215	0.2216	0.2215	0.2215	0.2214	0.2216	0.2216	0.2216	0.2216	0.2216	0.2217	0.2217	0.2217
	A29	4298	0.2219	0.2217	0.2217	0.2216	0.2217	0.2216	0.2216	0.2218	0.2218	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2220
	A30	4336	0.2222	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2219	0.2221	0.2222	0.2223	0.2223	0.2222	0.2223	0.2223	0.2223
	A41	4323	0.2228	0.2227	0.2227	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2227	0.2226	0.2226	0.2228	0.2227
	A42	4344	0.2228	0.2226	0.2227	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2227	0.2227	0.2227	0.2228	0.2228	0.2228
	A43	4360	0.2229	0.2227	0.2229	0.2228	0.2228	0.2227	0.2227	0.2227	0.2228	0.2229	0.2229	0.2230	0.2229	0.2229
	A44	4448	0.2227	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2227	0.2227	0.2226	0.2228	0.2227	0.2228
	A45	4327	0.2223	0.2221	0.2221	0.2220	0.2220	0.2219	0.2221	0.2221	0.2222	0.2222	0.2221	0.2222	0.2222	0.2223
	ave		4303													

$$T_S = T_{AIR} = 55^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$T_S \geq 53\text{C}, T_{AIR} \geq 50\text{C}$ in compliance with LM-80-08

v'

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 61: CCT =4000K, T _J = 71C	A1	4296	0.4920	0.4918	0.4915	0.4911	0.4907	0.4908	0.4909	0.4910	0.4910	0.4909	0.4908	0.4909	0.4911	0.4911
	A2	4273	0.4932	0.4929	0.4926	0.4922	0.4921	0.4920	0.4921	0.4923	0.4922	0.4921	0.4920	0.4920	0.4922	0.4922
	A3	4293	0.4924	0.4922	0.4918	0.4916	0.4914	0.4913	0.4913	0.4913	0.4915	0.4915	0.4914	0.4912	0.4913	0.4915
	A4	4272	0.4940	0.4938	0.4935	0.4931	0.4929	0.4928	0.4927	0.4930	0.4929	0.4928	0.4927	0.4928	0.4928	0.4929
	A5	4252	0.4952	0.4949	0.4947	0.4945	0.4943	0.4941	0.4941	0.4944	0.4943	0.4942	0.4942	0.4942	0.4942	0.4944
	A6	4305	0.4921	0.4918	0.4915	0.4913	0.4912	0.4909	0.4910	0.4912	0.4911	0.4911	0.4911	0.4910	0.4911	0.4912
	A7	4312	0.4917	0.4915	0.4912	0.4910	0.4908	0.4906	0.4908	0.4909	0.4909	0.4909	0.4908	0.4906	0.4908	0.4908
	A8	4284	0.4932	0.4930	0.4926	0.4925	0.4922	0.4923	0.4923	0.4924	0.4923	0.4923	0.4923	0.4921	0.4922	0.4923
	A9	4188	0.4987	0.4984	0.4982	0.4981	0.4978	0.4977	0.4978	0.4978	0.4978	0.4978	0.4978	0.4977	0.4978	0.4978
	A10	4323	0.4909	0.4906	0.4903	0.4901	0.4899	0.4899	0.4898	0.4898	0.4900	0.4899	0.4898	0.4897	0.4898	0.4899
	A21	4164	0.5003	0.5002	0.4999	0.4998	0.4995	0.4993	0.4993	0.4995	0.4995	0.4995	0.4992	0.4993	0.4993	0.4996
	A22	4261	0.4951	0.4949	0.4946	0.4944	0.4941	0.4941	0.4941	0.4942	0.4944	0.4943	0.4940	0.4940	0.4941	0.4943
	A23	4340	0.4906	0.4904	0.4900	0.4899	0.4896	0.4896	0.4898	0.4898	0.4900	0.4898	0.4896	0.4895	0.4895	0.4897
	A24	4250	0.4960	0.4956	0.4956	0.4953	0.4950	0.4948	0.4952	0.4953	0.4953	0.4951	0.4949	0.4948	0.4948	0.4950
	A25	4276	0.4943	0.4941	0.4937	0.4936	0.4933	0.4932	0.4932	0.4935	0.4936	0.4935	0.4934	0.4932	0.4932	0.4934
	A26	4336	0.4906	0.4904	0.4901	0.4898	0.4895	0.4894	0.4897	0.4899	0.4899	0.4899	0.4896	0.4895	0.4895	0.4897
	A27	4437	0.4860	0.4856	0.4853	0.4850	0.4847	0.4850	0.4854	0.4856	0.4854	0.4854	0.4851	0.4849	0.4849	0.4852
	A28	4272	0.4945	0.4943	0.4939	0.4938	0.4936	0.4939	0.4942	0.4944	0.4944	0.4943	0.4941	0.4940	0.4940	0.4943
	A29	4298	0.4930	0.4927	0.4925	0.4924	0.4921	0.4927	0.4929	0.4932	0.4932	0.4932	0.4930	0.4929	0.4930	0.4933
	A30	4336	0.4907	0.4903	0.4900	0.4899	0.4897	0.4901	0.4905	0.4908	0.4906	0.4906	0.4905	0.4904	0.4905	0.4907
	A41	4323	0.4900	0.4897	0.4896	0.4894	0.4893	0.4895	0.4897	0.4899	0.4897	0.4897	0.4896	0.4895	0.4894	0.4897
	A42	4344	0.4891	0.4892	0.4892	0.4890	0.4888	0.4890	0.4892	0.4893	0.4892	0.4892	0.4890	0.4887	0.4889	0.4890
	A43	4360	0.4882	0.4880	0.4879	0.4878	0.4876	0.4880	0.4882	0.4885	0.4884	0.4884	0.4881	0.4880	0.4879	0.4883
	A44	4448	0.4851	0.4848	0.4848	0.4850	0.4849	0.4852	0.4855	0.4857	0.4856	0.4856	0.4853	0.4853	0.4851	0.4854
	A45	4327	0.4908	0.4905	0.4903	0.4902	0.4901	0.4902	0.4906	0.4909	0.4908	0.4908	0.4905	0.4906	0.4904	0.4906
	ave		4303													

$T_S = T_{AIR} = 55^{\circ}C, I_F = 1A$

$T_S \geq 53C, T_{AIR} \geq 50C$ in compliance with LM-80-08

delta u' v'

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 61: CCT =4000K, T _J = 71C	A1	4296	0.0000	0.0003	0.0005	0.0009	0.0013	0.0013	0.0011	0.0010	0.0010	0.0011	0.0012	0.0011	0.0009	
	A2	4273	0.0000	0.0004	0.0006	0.0010	0.0011	0.0013	0.0012	0.0010	0.0010	0.0012	0.0012	0.0012	0.0010	
	A3	4293	0.0000	0.0003	0.0006	0.0009	0.0010	0.0012	0.0012	0.0009	0.0009	0.0010	0.0012	0.0011	0.0009	
	A4	4272	0.0000	0.0002	0.0005	0.0009	0.0011	0.0012	0.0013	0.0010	0.0010	0.0011	0.0012	0.0013	0.0012	0.0011
	A5	4252	0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0009	0.0011	0.0011	0.0009	0.0009	0.0009	0.0010	0.0010	0.0010	0.0008
	A6	4305	0.0000	0.0004	0.0006	0.0009	0.0009	0.0013	0.0012	0.0009	0.0010	0.0010	0.0010	0.0011	0.0010	0.0009
	A7	4312	0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0009	0.0011	0.0009	0.0008	0.0008	0.0008	0.0009	0.0011	0.0009	0.0009
	A8	4284	0.0000	0.0002	0.0006	0.0007	0.0010	0.0009	0.0009	0.0008	0.0009	0.0009	0.0009	0.0011	0.0010	0.0009
	A9	4188	0.0000	0.0003	0.0005	0.0006	0.0009	0.0010	0.0009	0.0009	0.0009	0.0009	0.0009	0.0010	0.0009	0.0009
	A10	4323	0.0000	0.0004	0.0006	0.0008	0.0010	0.0010	0.0011	0.0009	0.0010	0.0010	0.0011	0.0012	0.0011	0.0010
	A21	4164	0.0000	0.0003	0.0004	0.0006	0.0009	0.0010	0.0009	0.0009	0.0009	0.0009	0.0011	0.0010	0.0010	0.0007
	A22	4261	0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0010	0.0010	0.0009	0.0007	0.0007	0.0008	0.0011	0.0011	0.0010	0.0008
	A23	4340	0.0000	0.0003	0.0006	0.0007	0.0010	0.0010	0.0009	0.0006	0.0006	0.0008	0.0010	0.0011	0.0011	0.0009
	A24	4250	0.0000	0.0004	0.0004	0.0007	0.0010	0.0013	0.0008	0.0007	0.0009	0.0009	0.0011	0.0012	0.0012	0.0010
	A25	4276	0.0000	0.0003	0.0006	0.0007	0.0010	0.0011	0.0009	0.0007	0.0008	0.0008	0.0009	0.0011	0.0011	0.0009
	A26	4336	0.0000	0.0003	0.0005	0.0009	0.0011	0.0012	0.0009	0.0007	0.0007	0.0007	0.0010	0.0011	0.0011	0.0009
	A27	4437	0.0000	0.0004	0.0007	0.0010	0.0013	0.0010	0.0006	0.0004	0.0006	0.0006	0.0009	0.0011	0.0011	0.0008
	A28	4272	0.0000	0.0003	0.0006	0.0007	0.0009	0.0007	0.0003	0.0001	0.0002	0.0002	0.0004	0.0005	0.0005	0.0002
	A29	4298	0.0000	0.0004	0.0005	0.0007	0.0009	0.0004	0.0001	0.0002	0.0002	0.0002	0.0000	0.0001	0.0001	0.0003
	A30	4336	0.0000	0.0004	0.0007	0.0008	0.0010	0.0007	0.0002	0.0001	0.0001	0.0001	0.0002	0.0003	0.0002	0.0001
A41	4323	0.0000	0.0003	0.0004	0.0006	0.0007	0.0005	0.0004	0.0002	0.0003	0.0003	0.0004	0.0005	0.0006	0.0003	
A42	4344	0.0000	0.0002	0.0001	0.0002	0.0004	0.0002	0.0002	0.0002	0.0001	0.0001	0.0001	0.0004	0.0002	0.0001	
A43	4360	0.0000	0.0003	0.0003	0.0004	0.0006	0.0003	0.0002	0.0003	0.0002	0.0002	0.0001	0.0002	0.0003	0.0001	
A44	4448	0.0000	0.0003	0.0003	0.0001	0.0002	0.0001	0.0004	0.0006	0.0005	0.0005	0.0002	0.0002	0.0000	0.0003	
A45	4327	0.0000	0.0004	0.0005	0.0007	0.0008	0.0007	0.0003	0.0002	0.0001	0.0001	0.0004	0.0002	0.0004	0.0002	
ave	4303	0.0000	0.0003	0.0005	0.0007	0.0009	0.0009	0.0008	0.0006	0.0007	0.0008	0.0008	0.0009	0.0008	0.0007	

$T_S = T_{AIR} = 55^{\circ}C, I_F = 1A$

$T_S \geq 53C, T_{AIR} \geq 50C$ in compliance with LM-80-08

Forward voltage

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 61: CCT =4000K, T _J = 71C	A1	4296	3.091	3.089	3.094	3.094	3.095	3.093	3.093	3.092	3.090	3.090	3.095	3.094	3.093	
	A2	4273	3.065	3.063	3.067	3.064	3.066	3.063	3.063	3.060	3.061	3.061	3.060	3.063	3.063	3.061
	A3	4293	3.085	3.079	3.083	3.082	3.084	3.082	3.080	3.080	3.079	3.079	3.080	3.082	3.081	3.079
	A4	4272	3.096	3.092	3.099	3.097	3.097	3.097	3.096	3.096	3.094	3.094	3.093	3.098	3.096	3.096
	A5	4252	3.063	3.060	3.063	3.063	3.063	3.062	3.062	3.060	3.059	3.059	3.060	3.062	3.062	3.060
	A6	4305	3.094	3.090	3.093	3.092	3.094	3.090	3.090	3.090	3.091	3.091	3.087	3.092	3.090	3.090
	A7	4312	3.103	3.098	3.105	3.103	3.104	3.103	3.100	3.103	3.102	3.102	3.102	3.103	3.100	3.103
	A8	4284	3.100	3.095	3.099	3.099	3.101	3.100	3.097	3.096	3.095	3.095	3.098	3.100	3.097	3.096
	A9	4188	3.019	3.013	3.017	3.016	3.018	3.014	3.014	3.014	3.014	3.014	3.013	3.016	3.014	3.013
	A10	4323	3.086	3.085	3.090	3.088	3.089	3.086	3.085	3.084	3.084	3.084	3.083	3.087	3.084	3.083
	A21	4164	3.070	3.059	3.062	3.059	3.057	3.054	3.053	3.051	3.052	3.052	3.053	3.055	3.052	3.053
	A22	4261	3.100	3.090	3.091	3.087	3.088	3.084	3.082	3.080	3.080	3.080	3.080	3.082	3.081	3.080
	A23	4340	3.117	3.108	3.108	3.104	3.104	3.100	3.098	3.097	3.097	3.097	3.095	3.100	3.097	3.097
	A24	4250	3.080	3.071	3.073	3.068	3.068	3.063	3.063	3.064	3.062	3.062	3.063	3.064	3.064	3.062
	A25	4276	3.166	3.156	3.157	3.152	3.151	3.144	3.143	3.141	3.141	3.141	3.138	3.138	3.138	3.138
	A26	4336	3.126	3.120	3.120	3.117	3.116	3.112	3.112	3.110	3.112	3.112	3.111	3.115	3.111	3.111
	A27	4437	3.160	3.153	3.158	3.153	3.154	3.151	3.150	3.149	3.149	3.149	3.149	3.150	3.148	3.149
	A28	4272	3.126	3.115	3.114	3.111	3.111	3.106	3.104	3.102	3.103	3.103	3.103	3.104	3.102	3.102
	A29	4298	3.104	3.100	3.101	3.099	3.097	3.094	3.094	3.091	3.093	3.093	3.094	3.096	3.096	3.094
	A30	4336	3.126	3.120	3.121	3.116	3.117	3.112	3.113	3.111	3.111	3.111	3.111	3.115	3.111	3.111
A41	4323	3.276	3.252	3.235	3.219	3.214	3.200	3.190	3.185	3.183	3.183	3.180	3.182	3.176	3.173	
A42	4344	3.396	3.340	3.300	3.273	3.258	3.239	3.229	3.222	3.218	3.218	3.215	3.215	3.208	3.207	
A43	4360	3.202	3.191	3.191	3.186	3.183	3.174	3.170	3.166	3.164	3.164	3.162	3.162	3.160	3.157	
A44	4448	3.322	3.297	3.272	3.252	3.242	3.227	3.217	3.210	3.208	3.208	3.205	3.205	3.201	3.199	
A45	4327	3.315	3.299	3.296	3.285	3.282	3.270	3.264	3.259	3.257	3.257	3.253	3.259	3.253	3.252	
ave	4303	3.140														

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}C, I_F = 1A$$

$T_S \geq 83C, T_{AIR} \geq 80C$ in compliance with LM-80-08

Lumen Data

	CCT ($t=0$)	Lumen Maintenance														
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000	% at 6khours
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	255.633	253.467	252.964	258.231	257.858	258.596	258.963	257.604	257.234	256.093	255.911	256.214	256.067	100.2
	A2	4317	256.366	254.051	253.912	259.898	259.444	259.822	259.925	258.461	258.131	257.037	256.396	256.937	256.769	100.3
	A3	4227	259.014	257.277	256.728	262.992	262.965	263.223	263.592	262.153	262.104	261.064	260.809	261.560	261.273	100.8
	A4	4300	258.764	257.311	256.906	263.484	263.252	263.712	263.951	262.325	262.351	261.448	260.983	261.661	261.551	101.0
	A5	4307	254.521	253.109	252.654	257.889	257.670	258.252	258.505	257.232	256.628	256.574	255.623	256.434	256.053	100.8
	A6	4353	248.094	247.414	247.373	252.922	252.790	253.251	253.180	252.078	251.785	251.323	250.366	250.980	250.483	101.3
	A7	4325	253.205	252.004	251.544	257.351	257.239	257.708	257.719	256.433	256.331	256.038	254.550	255.867	255.380	101.1
	A8	4217	255.256	253.685	253.268	259.329	259.848	260.609	260.408	259.052	259.341	259.199	258.169	259.456	258.911	101.5
	A9	4264	253.793	251.384	251.230	261.317	258.435	259.034	259.195	258.208	258.281	258.339	257.280	258.491	257.779	101.8
	A10	4299	258.664	257.126	257.090	263.022	263.312	264.069	264.040	262.964	262.968	263.020	261.985	263.198	262.681	101.7
	A21	4344	257.839	254.787	253.869	260.303	260.799	259.660	259.486	258.225	257.878	257.172	256.108	257.162	256.665	99.7
	A22	4311	254.615	252.579	250.424	257.582	257.925	257.258	257.525	256.738	256.966	256.759	256.075	257.482	257.363	100.8
	A23	4178	253.036	251.926	250.042	256.278	256.833	256.254	256.509	255.316	255.747	255.251	254.339	255.549	255.242	100.9
	A24	4318	255.427	253.770	252.823	258.037	258.492	258.200	258.330	258.135	258.555	258.474	257.882	259.555	259.592	101.2
	A25	4375	247.456	246.416	245.725	250.445	250.773	250.324	250.473	249.722	249.755	249.751	248.713	249.940	249.512	100.9
	A26	4436	250.270	248.404	247.661	254.589	255.124	254.426	254.195	253.799	254.112	253.676	252.701	254.091	253.759	101.4
	A27	4404	245.875	244.652	244.268	250.403	250.872	250.612	250.378	250.131	250.105	250.625	249.358	250.950	250.330	101.9
	A28	4402	256.437	254.985	254.392	260.542	261.198	260.839	260.694	260.120	260.826	260.679	259.803	261.565	259.889	101.7
	A29	4255	255.691	254.247	253.638	260.359	260.944	260.476	260.231	260.005	260.409	260.252	259.062	260.445	260.112	101.8
	A30	4248	254.747	253.334	252.654	258.790	259.853	259.451	259.730	260.123	261.179	261.676	261.152	262.452	262.183	102.7
A41	4261	266.963	264.836	264.531	270.347	271.104	269.972	270.957	269.163	269.718	268.551	267.670	268.080	267.914	100.6	
A42	4274	253.835	251.977	250.450	256.535	257.023	256.196	256.661	254.654	255.832	254.988	253.311	254.259	253.927	100.5	
A43	4330	242.349	240.056	238.970	244.124	244.950	244.411	244.661	243.473	243.717	242.570	240.604	240.852	240.793	100.1	
A44	4329	264.493	259.608	256.482	263.063	263.634	262.719	263.597	261.916	262.721	261.558	260.652	260.747	260.897	98.9	
A45	4319	259.510	256.704	254.345	260.250	260.770	260.313	260.921	259.901	260.326	259.941	256.864	258.541	258.021	100.2	
ave	4304														100.9	

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}C, I_F = 1A$$

$T_S \geq 83C, T_{AIR} \geq 80C$ in compliance with LM-80-08

Normalized flux

	CCT ($t=0$)	Normalized flux													
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	1.0000	0.9915	0.9896	1.0102	1.0087	1.0116	1.0130	1.0077	1.0063	1.0018	1.0011	1.0023	1.0017
	A2	4317	1.0000	0.9910	0.9904	1.0138	1.0120	1.0135	1.0139	1.0082	1.0069	1.0026	1.0001	1.0022	1.0016
	A3	4227	1.0000	0.9933	0.9912	1.0154	1.0153	1.0162	1.0177	1.0121	1.0119	1.0079	1.0069	1.0098	1.0087
	A4	4300	1.0000	0.9944	0.9928	1.0182	1.0173	1.0191	1.0200	1.0138	1.0139	1.0104	1.0086	1.0112	1.0108
	A5	4307	1.0000	0.9945	0.9927	1.0132	1.0124	1.0147	1.0157	1.0107	1.0083	1.0081	1.0043	1.0075	1.0060
	A6	4353	1.0000	0.9973	0.9971	1.0195	1.0189	1.0208	1.0205	1.0161	1.0149	1.0130	1.0092	1.0116	1.0096
	A7	4325	1.0000	0.9953	0.9934	1.0164	1.0159	1.0178	1.0178	1.0128	1.0123	1.0112	1.0053	1.0105	1.0086
	A8	4217	1.0000	0.9938	0.9922	1.0160	1.0180	1.0210	1.0202	1.0149	1.0160	1.0154	1.0114	1.0165	1.0143
	A9	4264	1.0000	0.9905	0.9899	1.0296	1.0183	1.0207	1.0213	1.0174	1.0177	1.0179	1.0137	1.0185	1.0157
	A10	4299	1.0000	0.9941	0.9939	1.0168	1.0180	1.0209	1.0208	1.0166	1.0166	1.0168	1.0128	1.0175	1.0155
	A21	4344	1.0000	0.9882	0.9846	1.0096	1.0115	1.0071	1.0064	1.0015	1.0002	0.9974	0.9933	0.9974	0.9954
	A22	4311	1.0000	0.9920	0.9835	1.0117	1.0130	1.0104	1.0114	1.0083	1.0092	1.0084	1.0057	1.0113	1.0108
	A23	4178	1.0000	0.9956	0.9882	1.0128	1.0150	1.0127	1.0137	1.0090	1.0107	1.0088	1.0052	1.0099	1.0087
	A24	4318	1.0000	0.9935	0.9898	1.0102	1.0120	1.0109	1.0114	1.0106	1.0122	1.0119	1.0096	1.0162	1.0163
	A25	4375	1.0000	0.9958	0.9930	1.0121	1.0134	1.0116	1.0122	1.0092	1.0093	1.0093	1.0051	1.0100	1.0083
	A26	4436	1.0000	0.9925	0.9896	1.0173	1.0194	1.0166	1.0157	1.0141	1.0154	1.0136	1.0097	1.0153	1.0139
	A27	4404	1.0000	0.9950	0.9935	1.0184	1.0203	1.0193	1.0183	1.0173	1.0172	1.0193	1.0142	1.0206	1.0181
	A28	4402	1.0000	0.9943	0.9920	1.0160	1.0186	1.0172	1.0166	1.0144	1.0171	1.0165	1.0131	1.0200	1.0135
	A29	4255	1.0000	0.9944	0.9920	1.0183	1.0205	1.0187	1.0178	1.0169	1.0185	1.0178	1.0132	1.0186	1.0173
	A30	4248	1.0000	0.9945	0.9918	1.0159	1.0200	1.0185	1.0196	1.0211	1.0252	1.0272	1.0251	1.0302	1.0292
A41	4261	1.0000	0.9920	0.9909	1.0127	1.0155	1.0113	1.0150	1.0082	1.0103	1.0059	1.0026	1.0042	1.0036	
A42	4274	1.0000	0.9927	0.9867	1.0106	1.0126	1.0093	1.0111	1.0032	1.0079	1.0045	0.9979	1.0017	1.0004	
A43	4330	1.0000	0.9905	0.9861	1.0073	1.0107	1.0085	1.0095	1.0046	1.0056	1.0009	0.9928	0.9938	0.9936	
A44	4329	1.0000	0.9815	0.9697	0.9946	0.9968	0.9933	0.9966	0.9903	0.9933	0.9889	0.9855	0.9858	0.9864	
A45	4319	1.0000	0.9892	0.9801	1.0029	1.0049	1.0031	1.0054	1.0015	1.0031	1.0017	0.9898	0.9963	0.9943	
ave	4304	1.0000	0.9927	0.9894	1.0136	1.0144	1.0138	1.0145	1.0104	1.0112	1.0095	1.0055	1.0096	1.0081	

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 83\text{C}, T_{AIR} \geq 80\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

	CCT (t=0)	alpha	B	r2		
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	1.2158E-06	1.0114	0.672	302,725
	A2	4317	1.4070E-06	1.0128	0.688	262,544
	A3	4227	6.8616E-07	1.0141	0.372	540,194
	A4	4300	6.9852E-07	1.0160	0.414	533,369
	A5	4307	8.2705E-07	1.0129	0.526	446,767
	A6	4353	1.2905E-06	1.0209	0.772	292,433
	A7	4325	9.0981E-07	1.0161	0.382	409,593
	A8	4217	1.5382E-07	1.0158	0.026	2,420,556
	A9	4264	2.8516E-07	1.0187	0.093	1,315,808
	A10	4299	1.9164E-07	1.0173	0.047	1,950,520
	A21	4344	1.2221E-06	1.0055	0.578	296,333
	A22	4311	-4.4348E-07	1.0061	0.177	-817,881
	A23	4178	2.0998E-07	1.0101	0.043	1,746,466
	A24	4318	-1.0699E-06	1.0058	0.519	-338,775
	A25	4375	1.7572E-07	1.0097	0.035	2,084,554
	A26	4436	1.3957E-07	1.0146	0.016	2,659,268
	A27	4404	-2.5787E-07	1.0161	0.050	-1,445,009
	A28	4402	-1.9317E-08	1.0156	0.000	-19,267,753
	A29	4255	5.9953E-08	1.0174	0.003	6,237,498
	A30	4248	-1.4863E-06	1.0165	0.751	-250,970
A41	4261	1.2802E-06	1.0142	0.661	289,626	
A42	4274	1.1260E-06	1.0100	0.375	325,568	
A43	4330	2.8272E-06	1.0171	0.807	132,146	
A44	4329	1.3026E-06	0.9968	0.621	271,325	
A45	4319	1.9672E-06	1.0106	0.495	186,673	
ave	4304	5.8261E-07	1.0129	0.290	634,144	

$$T_S = T_{AIR} = 85^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$T_S \geq 83\text{C}, T_{AIR} \geq 80\text{C}$ in compliance with LM-80-08

u'

	CCT (t=0)	u'													
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	0.2217	0.2216	0.2215	0.2215	0.2215	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2215	0.2216	0.2216	0.2216
	A2	4317	0.2224	0.2224	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2224	0.2224
	A3	4227	0.2217	0.2216	0.2216	0.2215	0.2216	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2215	0.2217	0.2217	0.2216
	A4	4300	0.2221	0.2221	0.2221	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221
	A5	4307	0.2223	0.2223	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2223	0.2224	0.2223	0.2223
	A6	4353	0.2228	0.2227	0.2227	0.2226	0.2226	0.2227	0.2227	0.2227	0.2227	0.2228	0.2229	0.2228	0.2228
	A7	4325	0.2225	0.2224	0.2224	0.2223	0.2223	0.2224	0.2225	0.2225	0.2225	0.2225	0.2227	0.2226	0.2226
	A8	4217	0.2217	0.2216	0.2216	0.2214	0.2214	0.2215	0.2216	0.2215	0.2217	0.2216	0.2218	0.2217	0.2217
	A9	4264	0.2220	0.2221	0.2220	0.2220	0.2219	0.2218	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221
	A10	4299	0.2220	0.2220	0.2220	0.2219	0.2218	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221
	A21	4344	0.2222	0.2221	0.2220	0.2220	0.2220	0.2221	0.2222	0.2221	0.2222	0.2221	0.2222	0.2222	0.2223
	A22	4311	0.2220	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2220	0.2219	0.2220	0.2219	0.2220	0.2220	0.2220
	A23	4178	0.2212	0.2211	0.2211	0.2211	0.2211	0.2212	0.2211	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212	0.2212
	A24	4318	0.2218	0.2217	0.2217	0.2217	0.2218	0.2218	0.2218	0.2218	0.2218	0.2218	0.2219	0.2219	0.2219
	A25	4375	0.2218	0.2218	0.2217	0.2217	0.2218	0.2218	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219	0.2219
	A26	4436	0.2221	0.2220	0.2220	0.2219	0.2220	0.2220	0.2221	0.2221	0.2220	0.2221	0.2221	0.2221	0.2221
	A27	4404	0.2225	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2225	0.2225	0.2224	0.2225	0.2225	0.2224	0.2225	0.2224
	A28	4402	0.2224	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2223
	A29	4255	0.2217	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2216	0.2217	0.2217	0.2217	0.2217	0.2217	0.2217	0.2216
	A30	4248	0.2216	0.2215	0.2215	0.2215	0.2215	0.2216	0.2217	0.2216	0.2216	0.2216	0.2215	0.2216	0.2215
	A41	4261	0.2213	0.2211	0.2212	0.2211	0.2211	0.2212	0.2212	0.2211	0.2212	0.2211	0.2212	0.2212	0.2213
	A42	4274	0.2216	0.2214	0.2214	0.2214	0.2215	0.2215	0.2215	0.2215	0.2214	0.2214	0.2215	0.2215	0.2215
	A43	4330	0.2224	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2224
	A44	4329	0.2225	0.2223	0.2223	0.2223	0.2223	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2225	0.2225
	A45	4319	0.2225	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2225	0.2224	0.2225	0.2224	0.2224	0.2225	0.2225	0.2225
ave	4304														

$$T_S = T_{AIR} = 85^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$T_S \geq 83\text{C}, T_{AIR} \geq 80\text{C}$ in compliance with LM-80-08

v'

	CCT (t=0)	v'													
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	0.4975	0.4971	0.4971	0.4968	0.4970	0.4971	0.4971	0.4970	0.4969	0.4968	0.4970	0.4969	0.4969
	A2	4317	0.4911	0.4907	0.4907	0.4904	0.4905	0.4907	0.4907	0.4906	0.4905	0.4905	0.4906	0.4905	0.4905
	A3	4227	0.4967	0.4963	0.4963	0.4960	0.4961	0.4962	0.4962	0.4962	0.4960	0.4960	0.4962	0.4961	0.4960
	A4	4300	0.4924	0.4919	0.4919	0.4916	0.4917	0.4918	0.4918	0.4918	0.4916	0.4916	0.4916	0.4917	0.4916
	A5	4307	0.4918	0.4913	0.4913	0.4911	0.4911	0.4913	0.4913	0.4913	0.4911	0.4911	0.4910	0.4911	0.4912
	A6	4353	0.4888	0.4883	0.4884	0.4878	0.4878	0.4883	0.4883	0.4883	0.4881	0.4880	0.4881	0.4881	0.4882
	A7	4325	0.4905	0.4900	0.4900	0.4895	0.4896	0.4900	0.4900	0.4900	0.4898	0.4897	0.4898	0.4898	0.4899
	A8	4217	0.4972	0.4968	0.4968	0.4963	0.4964	0.4967	0.4968	0.4967	0.4965	0.4964	0.4966	0.4966	0.4966
	A9	4264	0.4942	0.4938	0.4939	0.4936	0.4934	0.4938	0.4938	0.4937	0.4936	0.4935	0.4936	0.4936	0.4937
	A10	4299	0.4926	0.4921	0.4921	0.4919	0.4917	0.4921	0.4921	0.4921	0.4919	0.4919	0.4919	0.4920	0.4919
	A21	4344	0.4903	0.4902	0.4903	0.4903	0.4905	0.4911	0.4911	0.4911	0.4908	0.4909	0.4909	0.4908	0.4908
	A22	4311	0.4920	0.4917	0.4920	0.4921	0.4923	0.4928	0.4929	0.4928	0.4926	0.4926	0.4929	0.4927	0.4926
	A23	4178	0.5000	0.4998	0.5001	0.5002	0.5003	0.5006	0.5008	0.5007	0.5005	0.5005	0.5007	0.5005	0.5005
	A24	4318	0.4921	0.4919	0.4921	0.4924	0.4927	0.4930	0.4930	0.4930	0.4928	0.4929	0.4930	0.4929	0.4928
	A25	4375	0.4896	0.4893	0.4896	0.4899	0.4900	0.4904	0.4903	0.4903	0.4901	0.4901	0.4902	0.4901	0.4900
	A26	4436	0.4866	0.4863	0.4865	0.4864	0.4867	0.4870	0.4868	0.4869	0.4867	0.4865	0.4868	0.4866	0.4866
	A27	4404	0.4872	0.4869	0.4870	0.4869	0.4872	0.4874	0.4875	0.4874	0.4872	0.4871	0.4874	0.4872	0.4871
	A28	4402	0.4875	0.4873	0.4875	0.4876	0.4879	0.4880	0.4880	0.4881	0.4878	0.4880	0.4882	0.4879	0.4878
	A29	4255	0.4952	0.4950	0.4951	0.4952	0.4954	0.4956	0.4957	0.4955	0.4954	0.4955	0.4956	0.4955	0.4954
	A30	4248	0.4957	0.4956	0.4955	0.4955	0.4957	0.4958	0.4960	0.4959	0.4958	0.4957	0.4960	0.4958	0.4958
	A41	4261	0.4958	0.4954	0.4954	0.4953	0.4955	0.4956	0.4956	0.4956	0.4955	0.4955	0.4958	0.4956	0.4957
	A42	4274	0.4945	0.4941	0.4942	0.4940	0.4940	0.4943	0.4943	0.4942	0.4941	0.4942	0.4945	0.4944	0.4945
	A43	4330	0.4904	0.4900	0.4902	0.4901	0.4900	0.4904	0.4905	0.4904	0.4903	0.4903	0.4906	0.4904	0.4905
	A44	4329	0.4904	0.4904	0.4907	0.4905	0.4904	0.4905	0.4904	0.4903	0.4901	0.4901	0.4904	0.4901	0.4901
	A45	4319	0.4907	0.4906	0.4909	0.4910	0.4909	0.4911	0.4912	0.4910	0.4909	0.4909	0.4913	0.4910	0.4910
ave	4304														

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}C, I_F = 1A$$

$$T_S \geq 83C, T_{AIR} \geq 80C \text{ in compliance with LM-80-08}$$

delta u' v'

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	0.0000	0.0004	0.0004	0.0007	0.0005	0.0004	0.0004	0.0005	0.0006	0.0007	0.0005	0.0006	0.0006	0.0006
	A2	4317	0.0000	0.0004	0.0004	0.0007	0.0006	0.0004	0.0004	0.0005	0.0006	0.0006	0.0005	0.0006	0.0006	0.0006
	A3	4227	0.0000	0.0004	0.0004	0.0007	0.0006	0.0005	0.0005	0.0005	0.0007	0.0007	0.0005	0.0006	0.0007	0.0007
	A4	4300	0.0000	0.0005	0.0005	0.0008	0.0007	0.0006	0.0006	0.0006	0.0008	0.0008	0.0008	0.0008	0.0007	0.0008
	A5	4307	0.0000	0.0005	0.0005	0.0007	0.0007	0.0005	0.0005	0.0005	0.0007	0.0007	0.0008	0.0007	0.0006	0.0006
	A6	4353	0.0000	0.0005	0.0004	0.0010	0.0010	0.0005	0.0005	0.0005	0.0007	0.0008	0.0007	0.0007	0.0006	0.0006
	A7	4325	0.0000	0.0005	0.0005	0.0010	0.0009	0.0005	0.0005	0.0005	0.0007	0.0008	0.0007	0.0007	0.0006	0.0006
	A8	4217	0.0000	0.0004	0.0004	0.0009	0.0009	0.0005	0.0004	0.0005	0.0007	0.0008	0.0006	0.0006	0.0006	0.0006
	A9	4264	0.0000	0.0004	0.0003	0.0006	0.0008	0.0004	0.0004	0.0005	0.0006	0.0007	0.0006	0.0006	0.0006	0.0005
	A10	4299	0.0000	0.0005	0.0005	0.0007	0.0009	0.0005	0.0005	0.0005	0.0007	0.0007	0.0007	0.0006	0.0006	0.0007
	A21	4344	0.0000	0.0001	0.0002	0.0002	0.0003	0.0008	0.0008	0.0008	0.0005	0.0006	0.0006	0.0005	0.0005	0.0005
	A22	4311	0.0000	0.0003	0.0001	0.0001	0.0003	0.0008	0.0009	0.0008	0.0006	0.0006	0.0009	0.0007	0.0006	0.0006
	A23	4178	0.0000	0.0002	0.0001	0.0002	0.0003	0.0006	0.0008	0.0007	0.0005	0.0005	0.0007	0.0005	0.0005	0.0005
	A24	4318	0.0000	0.0002	0.0001	0.0003	0.0006	0.0009	0.0009	0.0009	0.0007	0.0008	0.0009	0.0008	0.0007	0.0007
	A25	4375	0.0000	0.0003	0.0001	0.0003	0.0004	0.0008	0.0007	0.0007	0.0005	0.0005	0.0006	0.0005	0.0004	0.0004
	A26	4436	0.0000	0.0003	0.0001	0.0003	0.0001	0.0004	0.0002	0.0003	0.0001	0.0001	0.0002	0.0000	0.0000	0.0000
	A27	4404	0.0000	0.0004	0.0003	0.0004	0.0001	0.0002	0.0003	0.0002	0.0000	0.0001	0.0002	0.0000	0.0001	0.0001
	A28	4402	0.0000	0.0003	0.0002	0.0002	0.0004	0.0005	0.0005	0.0006	0.0003	0.0005	0.0007	0.0004	0.0004	0.0003
	A29	4255	0.0000	0.0003	0.0002	0.0002	0.0002	0.0004	0.0005	0.0003	0.0002	0.0003	0.0004	0.0003	0.0003	0.0002
	A30	4248	0.0000	0.0001	0.0002	0.0002	0.0001	0.0001	0.0003	0.0002	0.0001	0.0001	0.0003	0.0001	0.0001	0.0001
	A41	4261	0.0000	0.0004	0.0004	0.0005	0.0004	0.0002	0.0002	0.0003	0.0003	0.0004	0.0001	0.0002	0.0001	0.0001
	A42	4274	0.0000	0.0004	0.0004	0.0005	0.0005	0.0002	0.0002	0.0003	0.0004	0.0004	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001
	A43	4330	0.0000	0.0004	0.0002	0.0003	0.0004	0.0000	0.0001	0.0001	0.0001	0.0001	0.0002	0.0000	0.0000	0.0001
	A44	4329	0.0000	0.0002	0.0004	0.0002	0.0002	0.0001	0.0001	0.0001	0.0003	0.0004	0.0001	0.0003	0.0003	0.0003
	A45	4319	0.0000	0.0001	0.0002	0.0003	0.0002	0.0004	0.0005	0.0003	0.0002	0.0002	0.0006	0.0003	0.0003	0.0003
		ave	4304	0.0000	0.0004	0.0003	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0005	0.0004	0.0004

$$T_S = T_{AIR} = 85^{\circ}C, I_F = 1A$$

$$T_S \geq 83C, T_{AIR} \geq 80C \text{ in compliance with LM-80-08}$$

Forward voltage

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 60: CCT = 4000K, T _J = 100C	A1	4211	3.056	3.056	3.052	3.055	3.054	3.050	3.052	3.052	3.054	3.052	3.058	3.056	3.056	
	A2	4317	3.051	3.049	3.045	3.050	3.050	3.047	3.049	3.049	3.049	3.047	3.051	3.050	3.050	
	A3	4227	3.088	3.090	3.086	3.088	3.089	3.088	3.088	3.087	3.091	3.090	3.094	3.094	3.094	
	A4	4300	3.105	3.108	3.104	3.108	3.108	3.106	3.106	3.107	3.108	3.105	3.116	3.113	3.114	
	A5	4307	3.090	3.088	3.086	3.088	3.088	3.088	3.087	3.088	3.089	3.088	3.091	3.092	3.092	
	A6	4353	3.060	3.059	3.057	3.056	3.059	3.056	3.056	3.056	3.058	3.056	3.060	3.059	3.059	
	A7	4325	3.091	3.093	3.090	3.091	3.089	3.090	3.090	3.089	3.093	3.091	3.095	3.096	3.097	
	A8	4217	3.065	3.065	3.061	3.063	3.062	3.062	3.064	3.063	3.065	3.065	3.071	3.071	3.069	
	A9	4264	3.053	3.053	3.049	3.052	3.054	3.054	3.053	3.054	3.058	3.058	3.064	3.066	3.066	
	A10	4299	3.107	3.106	3.104	3.106	3.107	3.106	3.106	3.107	3.110	3.109	3.116	3.116	3.118	
	A21	4344	3.139	3.136	3.132	3.131	3.129	3.128	3.128	3.127	3.129	3.128	3.134	3.133	3.133	
	A22	4311	3.091	3.088	3.087	3.085	3.084	3.084	3.087	3.089	3.095	3.099	3.110	3.117	3.124	
	A23	4178	3.072	3.068	3.061	3.059	3.060	3.057	3.057	3.056	3.060	3.062	3.069	3.071	3.073	
	A24	4318	3.112	3.110	3.106	3.107	3.107	3.108	3.110	3.113	3.124	3.129	3.143	3.153	3.168	
	A25	4375	3.107	3.101	3.097	3.095	3.094	3.092	3.094	3.094	3.099	3.101	3.111	3.112	3.118	
	A26	4436	3.126	3.123	3.118	3.118	3.119	3.116	3.118	3.120	3.124	3.127	3.137	3.140	3.148	
	A27	4404	3.090	3.080	3.075	3.073	3.072	3.072	3.073	3.073	3.078	3.081	3.090	3.092	3.098	
	A28	4402	3.145	3.139	3.136	3.138	3.137	3.135	3.139	3.142	3.148	3.157	3.171	3.179	3.192	
	A29	4255	3.087	3.082	3.078	3.077	3.076	3.077	3.078	3.078	3.083	3.086	3.095	3.097	3.102	
	A30	4248	3.076	3.074	3.069	3.068	3.068	3.070	3.073	3.079	3.089	3.100	3.117	3.129	3.144	
	A41	4261	3.370	3.358	3.346	3.334	3.325	3.316	3.311	3.309	3.311	3.314	3.325	3.323	3.327	
	A42	4274	3.231	3.226	3.223	3.217	3.216	3.211	3.211	3.213	3.220	3.228	3.239	3.240	3.249	
	A43	4330	3.255	3.245	3.237	3.224	3.218	3.213	3.215	3.218	3.229	3.241	3.250	3.252	3.260	
	A44	4329	3.515	3.433	3.396	3.356	3.340	3.323	3.318	3.314	3.316	3.314	3.323	3.319	3.321	
	A45	4319	3.445	3.395	3.369	3.337	3.324	3.316	3.315	3.320	3.334	3.346	3.357	3.356	3.367	
		ave	4304	3.145												

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}C, I_F = 1A$$

$T_S \geq 103C, T_{AIR} \geq 100C$ in compliance with LM-80-08

Lumen Data

	CCT (t=0)	Lumen Maintenance														
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000	% at 6k hours
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	264.841	264.359	265.484	269.084	271.647	275.284	274.109	274.599	272.599	270.420	268.881	269.102	269.693	102.1
	A2	4251	270.186	269.487	270.384	274.494	277.459	280.787	281.916	282.690	281.317	278.394	276.286	277.777	278.431	103.0
	A3	4123	263.478	261.351	261.671	265.303	268.315	271.252	272.757	273.670	273.133	270.104	267.143	268.364	269.506	102.5
	A4	4180	273.669	272.841	274.607	279.992	282.357	285.105	285.390	286.142	285.145	281.595	278.241	280.300	281.119	102.9
	A5	4160	280.775	279.498	281.186	287.196	288.983	291.667	292.829	294.105	294.271	291.875	288.484	290.206	290.968	104.0
	A6	4272	267.600	268.282	270.445	276.578	278.810	281.111	281.157	282.169	282.584	279.759	277.097	279.407	279.772	104.5
	A7	4103	276.377	275.166	277.247	281.974	284.702	287.334	288.431	289.985	290.303	287.212	283.881	285.188	285.796	103.9
	A8	4218	280.549	278.570	280.418	287.088	290.218	293.089	293.922	295.116	294.605	290.846	287.679	290.053	291.306	103.7
	A9	4233	280.664	278.634	280.362	286.251	289.097	291.714	292.055	293.327	293.574	290.496	287.693	289.284	290.027	103.5
	A10	4166	278.751	277.441	278.924	283.820	286.114	289.033	290.027	291.367	291.797	289.029	286.057	287.610	288.559	103.7
	A21	4287	275.917	275.396	276.608	279.609	282.743	286.262	287.786	289.308	288.438	283.078	279.346	279.478	280.394	102.6
	A22	4311	277.790	275.576	277.056	281.790	284.519	287.883	289.102	289.830	286.565	280.375	278.488	278.892	279.674	100.9
	A23	4256	276.169	274.963	276.635	280.654	284.485	289.993	290.553	284.531	280.388	277.875	277.207	277.895	279.726	100.6
	A24	4242	280.374	279.233	280.848	284.762	287.877	290.643	291.358	291.610	285.793	280.913	279.413	280.009	281.075	100.2
	A25	4290	281.393	281.124	282.723	285.226	288.241	291.598	293.318	292.843	287.314	283.749	282.243	283.116	284.608	100.8
	A26	4245	263.420	262.524	264.127	267.402	269.804	272.911	273.311	272.681	267.954	263.966	262.896	264.639	266.124	100.2
A27	4347	280.653	280.160	281.552	284.186	287.176	290.474	292.069	289.224	285.335	281.834	281.068	282.917	284.496	100.4	
A28	4205	273.513	273.075	273.638	277.713	282.036	286.602	280.540	275.497	274.396	266.213	267.066	269.184	270.835	97.3	
A29	4210	282.638	280.486	282.109	285.448	288.960	294.439	293.049	286.906	285.292	282.824	281.609	283.781	285.683	100.1	
A30	4165	282.651	280.876	282.278	284.706	287.526	290.947	291.655	290.582	284.198	278.119	275.510	278.814	280.534	98.4	
A41	4139	272.617	270.674	271.571	274.892	277.673	278.053	277.021	277.776	277.626	276.374	274.924	276.580	278.588	101.4	
A42	4086	296.023	293.963	293.706	298.154	301.652	302.351	302.898	304.097	304.252	302.761	301.813	303.833	306.216	102.3	
A43	4252	251.045	248.759	250.980	255.220	259.446	258.595	255.161	256.009	255.618	253.922	252.423	253.941	255.517	101.1	
A44	4116	279.379	277.875	279.649	283.542	287.021	286.619	285.850	286.762	287.123	285.275	284.634	286.620	288.351	102.1	
A45	4135	291.088	290.575	292.705	295.236	299.111	299.441	299.093	300.154	300.696	298.331	297.955	300.600	302.536	102.5	
ave	4210														101.8	

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}C, I_F = 1A$$

$T_S \geq 103C, T_{AIR} \geq 100C$ in compliance with LM-80-08

Normalized flux

	CCT (t=0)	Normalized flux													
		0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	1.0000	0.9982	1.0024	1.0160	1.0257	1.0394	1.0350	1.0368	1.0293	1.0211	1.0153	1.0161	1.0183
	A2	4251	1.0000	0.9974	1.0007	1.0159	1.0269	1.0392	1.0434	1.0463	1.0412	1.0304	1.0226	1.0281	1.0305
	A3	4123	1.0000	0.9919	0.9931	1.0069	1.0184	1.0295	1.0352	1.0387	1.0366	1.0251	1.0139	1.0185	1.0229
	A4	4180	1.0000	0.9970	1.0034	1.0231	1.0317	1.0418	1.0428	1.0456	1.0419	1.0290	1.0167	1.0242	1.0272
	A5	4160	1.0000	0.9955	1.0015	1.0229	1.0292	1.0388	1.0429	1.0475	1.0481	1.0395	1.0275	1.0336	1.0363
	A6	4272	1.0000	1.0025	1.0106	1.0335	1.0419	1.0505	1.0507	1.0544	1.0560	1.0454	1.0355	1.0441	1.0455
	A7	4103	1.0000	0.9956	1.0031	1.0203	1.0301	1.0396	1.0436	1.0492	1.0504	1.0392	1.0272	1.0319	1.0341
	A8	4218	1.0000	0.9929	0.9995	1.0233	1.0345	1.0447	1.0477	1.0519	1.0501	1.0367	1.0254	1.0339	1.0383
	A9	4233	1.0000	0.9928	0.9989	1.0199	1.0300	1.0394	1.0406	1.0451	1.0460	1.0350	1.0250	1.0307	1.0334
	A10	4166	1.0000	0.9953	1.0006	1.0182	1.0264	1.0369	1.0405	1.0453	1.0468	1.0369	1.0262	1.0318	1.0352
	A21	4287	1.0000	0.9981	1.0025	1.0134	1.0247	1.0375	1.0430	1.0485	1.0454	1.0260	1.0124	1.0129	1.0162
	A22	4311	1.0000	0.9920	0.9974	1.0144	1.0242	1.0363	1.0407	1.0433	1.0316	1.0093	1.0025	1.0040	1.0068
	A23	4256	1.0000	0.9956	1.0017	1.0162	1.0301	1.0501	1.0521	1.0303	1.0153	1.0062	1.0038	1.0063	1.0129
	A24	4242	1.0000	0.9959	1.0017	1.0157	1.0268	1.0366	1.0392	1.0401	1.0193	1.0019	0.9966	0.9987	1.0025
	A25	4290	1.0000	0.9990	1.0047	1.0136	1.0243	1.0363	1.0424	1.0407	1.0210	1.0084	1.0030	1.0061	1.0114
	A26	4245	1.0000	0.9966	1.0027	1.0151	1.0242	1.0360	1.0376	1.0352	1.0172	1.0021	0.9980	1.0046	1.0103
A27	4347	1.0000	0.9982	1.0032	1.0126	1.0232	1.0350	1.0407	1.0305	1.0167	1.0042	1.0015	1.0081	1.0137	
A28	4205	1.0000	0.9984	1.0005	1.0154	1.0312	1.0479	1.0257	1.0073	1.0032	0.9733	0.9764	0.9842	0.9902	
A29	4210	1.0000	0.9924	0.9981	1.0099	1.0224	1.0418	1.0368	1.0151	1.0094	1.0007	0.9964	1.0040	1.0108	
A30	4165	1.0000	0.9935	0.9987	1.0073	1.0172	1.0294	1.0319	1.0281	1.0055	0.9840	0.9747	0.9864	0.9925	
A41	4139	1.0000	0.9929	0.9962	1.0083	1.0185	1.0199	1.0162	1.0189	1.0184	1.0138	1.0085	1.0145	1.0219	
A42	4086	1.0000	0.9930	0.9922	1.0072	1.0190	1.0214	1.0232	1.0273	1.0278	1.0228	1.0196	1.0264	1.0344	
A43	4252	1.0000	0.9909	0.9997	1.0166	1.0335	1.0301	1.0164	1.0198	1.0182	1.0115	1.0055	1.0115	1.0178	
A44	4116	1.0000	0.9946	1.0010	1.0149	1.0274	1.0259	1.0232	1.0264	1.0277	1.0211	1.0188	1.0259	1.0321	
A45	4135	1.0000	0.9982	1.0056	1.0143	1.0276	1.0287	1.0275	1.0311	1.0330	1.0249	1.0236	1.0327	1.0393	
ave	4210	1.0000	0.9955	1.0008	1.0158	1.0268	1.0365	1.0368	1.0361	1.0302	1.0179	1.0111	1.0168	1.0214	

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

TM-21 extrapolation

TM-21 extrapolation						
CCT						
(t=0)						
alpha						
B						
r2						
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	3.8455E-06	1.0487	0.747	105,110
	A2	4251	3.4715E-06	1.0567	0.581	118,635
	A3	4123	4.0150E-06	1.0531	0.612	101,710
	A4	4180	4.3414E-06	1.0602	0.585	95,627
	A5	4160	3.0576E-06	1.0596	0.545	135,574
	A6	4272	2.4613E-06	1.0637	0.412	169,995
	A7	4103	3.9356E-06	1.0655	0.652	106,757
	A8	4218	3.5038E-06	1.0633	0.459	119,314
	A9	4233	3.1551E-06	1.0573	0.552	130,712
	A10	4166	2.9178E-06	1.0568	0.515	141,189
	A21	4287	7.5550E-06	1.0785	0.798	57,210
	A22	4311	7.6151E-06	1.0677	0.733	55,440
	A23	4256	3.2674E-06	1.0341	0.403	119,431
	A24	4242	7.1615E-06	1.0578	0.655	57,657
	A25	4290	5.4882E-06	1.0519	0.565	74,208
	A26	4245	4.6603E-06	1.0422	0.431	85,414
	A27	4347	3.1616E-06	1.0334	0.326	123,215
	A28	4205	3.9907E-06	1.0150	0.283	93,110
	A29	4210	1.1885E-06	1.0138	0.103	311,669
	A30	4165	6.9355E-06	1.0409	0.466	57,211
	A41	4139	5.6360E-08	1.0164	0.001	6,616,388
	A42	4086	-7.8434E-07	1.0211	0.089	-481,413
	A43	4252	1.0086E-06	1.0207	0.121	373,942
	A44	4116	-5.7479E-07	1.0215	0.053	-657,565
	A45	4135	-1.0661E-06	1.0236	0.126	-356,485
	ave	4210	3.3710E-06	1.0449	0.483	118,827

$$T_S = T_{AIR} = 105^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

 u'

	CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	0.2228	0.2227	0.2228	0.2227	0.2227	0.2226	0.2229	0.2230	0.2229	0.2230	0.2232	0.2234	0.2234
	A2	4251	0.2228	0.2228	0.2228	0.2228	0.2227	0.2226	0.2230	0.2231	0.2231	0.2231	0.2234	0.2235	0.2235
	A3	4123	0.2222	0.2222	0.2223	0.2222	0.2222	0.2221	0.2224	0.2225	0.2226	0.2226	0.2230	0.2230	0.2230
	A4	4180	0.2230	0.2229	0.2230	0.2229	0.2229	0.2228	0.2231	0.2233	0.2233	0.2233	0.2235	0.2237	0.2236
	A5	4160	0.2225	0.2225	0.2225	0.2224	0.2224	0.2224	0.2227	0.2228	0.2229	0.2230	0.2232	0.2234	0.2233
	A6	4272	0.2235	0.2234	0.2235	0.2234	0.2233	0.2232	0.2235	0.2238	0.2237	0.2239	0.2242	0.2243	0.2242
	A7	4103	0.2221	0.2220	0.2221	0.2220	0.2219	0.2219	0.2223	0.2224	0.2225	0.2226	0.2229	0.2230	0.2229
	A8	4218	0.2228	0.2227	0.2227	0.2226	0.2226	0.2225	0.2229	0.2231	0.2231	0.2231	0.2233	0.2235	0.2234
	A9	4233	0.2225	0.2225	0.2226	0.2225	0.2224	0.2224	0.2228	0.2229	0.2230	0.2230	0.2234	0.2234	0.2233
	A10	4166	0.2219	0.2218	0.2218	0.2218	0.2217	0.2218	0.2220	0.2222	0.2223	0.2225	0.2227	0.2228	0.2226
	A21	4287	0.2226	0.2225	0.2226	0.2226	0.2226	0.2224	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2229	0.2231	0.2231
	A22	4311	0.2226	0.2225	0.2226	0.2226	0.2225	0.2224	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2229	0.2231	0.2231
	A23	4256	0.2225	0.2224	0.2224	0.2224	0.2224	0.2222	0.2224	0.2224	0.2224	0.2223	0.2228	0.2229	0.2229
	A24	4242	0.2226	0.2224	0.2225	0.2225	0.2224	0.2223	0.2225	0.2225	0.2226	0.2225	0.2228	0.2229	0.2230
	A25	4290	0.2231	0.2229	0.2230	0.2230	0.2230	0.2228	0.2230	0.2231	0.2231	0.2230	0.2234	0.2235	0.2235
	A26	4245	0.2227	0.2226	0.2226	0.2227	0.2226	0.2225	0.2227	0.2227	0.2227	0.2227	0.2230	0.2231	0.2231
	A27	4347	0.2229	0.2228	0.2229	0.2228	0.2229	0.2227	0.2230	0.2229	0.2229	0.2230	0.2232	0.2233	0.2233
	A28	4205	0.2225	0.2223	0.2224	0.2224	0.2224	0.2222	0.2225	0.2225	0.2226	0.2227	0.2229	0.2231	0.2230
	A29	4210	0.2226	0.2225	0.2225	0.2225	0.2225	0.2225	0.2226	0.2226	0.2226	0.2226	0.2228	0.2230	0.2229
	A30	4165	0.2228	0.2228	0.2228	0.2228	0.2228	0.2227	0.2229	0.2230	0.2230	0.2230	0.2232	0.2233	0.2233
	A41	4139	0.2221	0.2220	0.2220	0.2220	0.2220	0.2219	0.2221	0.2222	0.2223	0.2222	0.2225	0.2227	0.2227
	A42	4086	0.2214	0.2213	0.2214	0.2213	0.2213	0.2212	0.2215	0.2215	0.2216	0.2215	0.2219	0.2220	0.2220
	A43	4252	0.2231	0.2229	0.2231	0.2230	0.2230	0.2228	0.2231	0.2231	0.2231	0.2230	0.2235	0.2235	0.2236
	A44	4116	0.2222	0.2222	0.2222	0.2222	0.2221	0.2220	0.2222	0.2223	0.2223	0.2222	0.2226	0.2227	0.2227
	A45	4135	0.2221	0.2220	0.2221	0.2221	0.2220	0.2219	0.2221	0.2222	0.2222	0.2222	0.2225	0.2226	0.2226
ave	4210														

$$T_S = T_{AIR} = 105^\circ\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

 v'

	CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	0.4927	0.4924	0.4925	0.4921	0.4924	0.4931	0.4934	0.4934	0.4936	0.4936	0.4948	0.4958	0.4959
	A2	4251	0.4933	0.4930	0.4930	0.4926	0.4928	0.4937	0.4938	0.4939	0.4941	0.4941	0.4956	0.4964	0.4965
	A3	4123	0.5010	0.5008	0.5012	0.5009	0.5011	0.5017	0.5019	0.5019	0.5020	0.5019	0.5034	0.5040	0.5041
	A4	4180	0.4964	0.4962	0.4969	0.4967	0.4972	0.4981	0.4980	0.4982	0.4982	0.4983	0.4999	0.5006	0.5005
	A5	4160	0.4983	0.4981	0.4987	0.4985	0.4990	0.4998	0.4999	0.5000	0.5000	0.5000	0.5015	0.5022	0.5022
	A6	4272	0.4909	0.4906	0.4905	0.4901	0.4905	0.4913	0.4912	0.4914	0.4912	0.4911	0.4926	0.4936	0.4937
	A7	4103	0.5022	0.5019	0.5019	0.5017	0.5017	0.5023	0.5025	0.5024	0.5025	0.5025	0.5039	0.5046	0.5047
	A8	4218	0.4949	0.4948	0.4948	0.4944	0.4945	0.4953	0.4954	0.4955	0.4956	0.4957	0.4974	0.4980	0.4980
	A9	4233	0.4947	0.4944	0.4944	0.4941	0.4941	0.4948	0.4948	0.4949	0.4949	0.4948	0.4965	0.4973	0.4974
	A10	4166	0.4993	0.4990	0.4990	0.4988	0.4987	0.4993	0.4995	0.4995	0.4995	0.4994	0.5008	0.5017	0.5018
	A21	4287	0.4919	0.4918	0.4917	0.4916	0.4917	0.4925	0.4926	0.4929	0.4930	0.4929	0.4943	0.4952	0.4951
	A22	4311	0.4910	0.4909	0.4908	0.4906	0.4907	0.4915	0.4916	0.4920	0.4921	0.4918	0.4935	0.4942	0.4942
	A23	4256	0.4938	0.4936	0.4937	0.4934	0.4936	0.4944	0.4947	0.4951	0.4951	0.4949	0.4964	0.4969	0.4969
	A24	4242	0.4942	0.4940	0.4940	0.4938	0.4939	0.4947	0.4948	0.4952	0.4953	0.4952	0.4966	0.4972	0.4972
	A25	4290	0.4910	0.4908	0.4907	0.4905	0.4908	0.4916	0.4917	0.4922	0.4924	0.4921	0.4936	0.4943	0.4942
	A26	4245	0.4938	0.4937	0.4937	0.4935	0.4936	0.4940	0.4945	0.4947	0.4948	0.4945	0.4960	0.4966	0.4966
	A27	4347	0.4887	0.4885	0.4885	0.4883	0.4885	0.4893	0.4895	0.4900	0.4900	0.4897	0.4914	0.4919	0.4919
	A28	4205	0.4962	0.4959	0.4960	0.4959	0.4961	0.4967	0.4970	0.4971	0.4970	0.4966	0.4986	0.4990	0.4988
	A29	4210	0.4958	0.4956	0.4957	0.4955	0.4958	0.4964	0.4969	0.4971	0.4971	0.4968	0.4985	0.4988	0.4988
	A30	4165	0.4974	0.4972	0.4971	0.4970	0.4972	0.4978	0.4981	0.4983	0.4983	0.4982	0.4997	0.5002	0.5001
	A41	4139	0.5004	0.5002	0.5004	0.5003	0.5005	0.5008	0.5010	0.5010	0.5009	0.5005	0.5020	0.5026	0.5025
	A42	4086	0.5046	0.5045	0.5048	0.5047	0.5049	0.5051	0.5055	0.5055	0.5054	0.5050	0.5067	0.5070	0.5069
	A43	4252	0.4927	0.4925	0.4926	0.4927	0.4932	0.4942	0.4943	0.4943	0.4942	0.4940	0.4958	0.4963	0.4961
	A44	4116	0.5012	0.5011	0.5012	0.5011	0.5015	0.5024	0.5027	0.5027	0.5026	0.5024	0.5040	0.5043	0.5041
	A45	4135	0.5005	0.5002	0.5005	0.5006	0.5010	0.5019	0.5023	0.5023	0.5022	0.5019	0.5035	0.5039	0.5038
ave	4210														

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

delta u' v'

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	0.0000	0.0003	0.0002	0.0006	0.0003	0.0004	0.0007	0.0007	0.0009	0.0009	0.0021	0.0032	0.0033	
	A2	4251	0.0000	0.0003	0.0003	0.0007	0.0005	0.0004	0.0005	0.0007	0.0009	0.0009	0.0024	0.0032	0.0033	
	A3	4123	0.0000	0.0002	0.0002	0.0001	0.0001	0.0007	0.0009	0.0009	0.0011	0.0010	0.0025	0.0031	0.0032	
	A4	4180	0.0000	0.0002	0.0005	0.0003	0.0008	0.0017	0.0016	0.0018	0.0018	0.0019	0.0035	0.0043	0.0041	
	A5	4160	0.0000	0.0002	0.0004	0.0002	0.0007	0.0015	0.0016	0.0017	0.0017	0.0018	0.0033	0.0040	0.0040	
	A6	4272	0.0000	0.0003	0.0004	0.0008	0.0004	0.0005	0.0003	0.0006	0.0004	0.0004	0.0018	0.0028	0.0029	
	A7	4103	0.0000	0.0003	0.0003	0.0005	0.0005	0.0002	0.0004	0.0004	0.0005	0.0006	0.0019	0.0026	0.0026	
	A8	4218	0.0000	0.0001	0.0001	0.0005	0.0004	0.0005	0.0005	0.0007	0.0008	0.0009	0.0025	0.0032	0.0032	
	A9	4233	0.0000	0.0003	0.0003	0.0006	0.0006	0.0001	0.0003	0.0004	0.0005	0.0005	0.0020	0.0028	0.0028	
	A10	4166	0.0000	0.0003	0.0003	0.0005	0.0006	0.0001	0.0002	0.0004	0.0004	0.0006	0.0017	0.0026	0.0026	
	A21	4287	0.0000	0.0001	0.0002	0.0003	0.0002	0.0006	0.0007	0.0010	0.0011	0.0010	0.0024	0.0033	0.0032	
	A22	4311	0.0000	0.0001	0.0002	0.0004	0.0003	0.0005	0.0006	0.0010	0.0011	0.0009	0.0025	0.0032	0.0032	
	A23	4256	0.0000	0.0002	0.0001	0.0004	0.0002	0.0007	0.0009	0.0013	0.0013	0.0011	0.0026	0.0031	0.0031	
	A24	4242	0.0000	0.0003	0.0002	0.0004	0.0004	0.0006	0.0006	0.0010	0.0011	0.0010	0.0024	0.0030	0.0030	
	A25	4290	0.0000	0.0003	0.0003	0.0005	0.0002	0.0007	0.0007	0.0012	0.0014	0.0011	0.0026	0.0033	0.0032	
	A26	4245	0.0000	0.0001	0.0001	0.0003	0.0002	0.0003	0.0007	0.0009	0.0010	0.0007	0.0022	0.0028	0.0028	
	A27	4347	0.0000	0.0002	0.0002	0.0004	0.0002	0.0006	0.0008	0.0013	0.0013	0.0010	0.0027	0.0032	0.0032	
	A28	4205	0.0000	0.0004	0.0002	0.0003	0.0001	0.0006	0.0008	0.0009	0.0008	0.0004	0.0024	0.0029	0.0026	
	A29	4210	0.0000	0.0002	0.0001	0.0003	0.0001	0.0006	0.0011	0.0013	0.0013	0.0010	0.0027	0.0030	0.0030	
	A30	4165	0.0000	0.0002	0.0003	0.0004	0.0002	0.0004	0.0007	0.0009	0.0009	0.0008	0.0023	0.0028	0.0027	
	A41	4139	0.0000	0.0002	0.0001	0.0001	0.0001	0.0004	0.0006	0.0006	0.0005	0.0001	0.0016	0.0023	0.0022	
	A42	4086	0.0000	0.0001	0.0002	0.0001	0.0003	0.0005	0.0009	0.0009	0.0008	0.0004	0.0022	0.0025	0.0024	
	A43	4252	0.0000	0.0003	0.0001	0.0001	0.0005	0.0015	0.0016	0.0016	0.0015	0.0013	0.0031	0.0036	0.0034	
	A44	4116	0.0000	0.0001	0.0000	0.0001	0.0003	0.0012	0.0015	0.0015	0.0014	0.0012	0.0028	0.0031	0.0029	
	A45	4135	0.0000	0.0003	0.0000	0.0001	0.0005	0.0014	0.0018	0.0018	0.0017	0.0014	0.0030	0.0034	0.0033	
	ave	4210	0.0000	0.0002	0.0002	0.0004	0.0004	0.0007	0.0008	0.0010	0.0011	0.0009	0.0025	0.0031	0.0031	

$$T_S = T_{AIR} = 105^{\circ}\text{C}, I_F = 1\text{A}$$

$$T_S \geq 103\text{C}, T_{AIR} \geq 100\text{C in compliance with LM-80-08}$$

Forward voltage

		CCT (t=0)	0	24	168	500	1000	2000	3000	4000	5000	6000	7000	8000	9000	10000
DATA SET 59: CCT = 4000K, T _J = 120C	A1	4265	3.093	3.092	3.092	3.093	3.098	3.108	3.133	3.151	3.181	3.188	3.203	3.216	3.223	
	A2	4251	3.118	3.116	3.117	3.118	3.123	3.133	3.165	3.192	3.237	3.258	3.275	3.294	3.301	
	A3	4123	3.067	3.064	3.063	3.065	3.070	3.073	3.100	3.123	3.162	3.185	3.203	3.222	3.231	
	A4	4180	3.081	3.076	3.078	3.079	3.082	3.085	3.113	3.131	3.160	3.176	3.190	3.203	3.211	
	A5	4160	3.104	3.103	3.102	3.108	3.111	3.114	3.137	3.156	3.189	3.211	3.235	3.255	3.263	
	A6	4272	3.044	3.040	3.041	3.041	3.038	3.041	3.052	3.064	3.073	3.082	3.097	3.106	3.120	
	A7	4103	3.061	3.058	3.059	3.062	3.060	3.063	3.084	3.100	3.127	3.147	3.170	3.190	3.198	
	A8	4218	3.110	3.109	3.109	3.113	3.114	3.124	3.158	3.185	3.225	3.251	3.269	3.286	3.291	
	A9	4233	3.095	3.095	3.092	3.096	3.098	3.101	3.124	3.141	3.164	3.185	3.209	3.226	3.234	
	A10	4166	3.090	3.091	3.083	3.092	3.093	3.098	3.121	3.141	3.172	3.195	3.223	3.242	3.252	
	A21	4287	3.127	3.123	3.121	3.124	3.126	3.135	3.170	3.211	3.282	3.315	3.345	3.353	3.362	
	A22	4311	3.127	3.121	3.122	3.123	3.128	3.143	3.190	3.238	3.315	3.339	3.360	3.366	3.374	
	A23	4256	3.102	3.098	3.097	3.105	3.115	3.157	3.264	3.346	3.385	3.392	3.412	3.419	3.429	
	A24	4242	3.122	3.116	3.115	3.118	3.121	3.140	3.190	3.242	3.308	3.323	3.337	3.342	3.349	
	A25	4290	3.154	3.153	3.150	3.156	3.163	3.185	3.256	3.340	3.411	3.427	3.446	3.452	3.459	
	A26	4245	3.120	3.113	3.109	3.111	3.119	3.129	3.175	3.215	3.254	3.263	3.275	3.278	3.283	
	A27	4347	3.156	3.153	3.153	3.155	3.167	3.201	3.300	3.392	3.436	3.448	3.467	3.473	3.481	
	A28	4205	3.050	3.046	3.045	3.050	3.070	3.132	3.213	3.241	3.261	3.271	3.282	3.292	3.297	
	A29	4210	3.113	3.113	3.112	3.118	3.136	3.196	3.332	3.394	3.420	3.430	3.448	3.456	3.462	
	A30	4165	3.108	3.103	3.100	3.103	3.113	3.136	3.189	3.244	3.288	3.303	3.318	3.323	3.329	
	A41	4139	3.349	3.306	3.292	3.284	3.291	3.292	3.303	3.305	3.314	3.313	3.322	3.320	3.327	
	A42	4086	3.475	3.443	3.410	3.399	3.397	3.400	3.420	3.426	3.436	3.439	3.454	3.454	3.461	
	A43	4252	3.155	3.150	3.153	3.164	3.203	3.250	3.273	3.284	3.307	3.314	3.330	3.327	3.336	
	A44	4116	3.257	3.253	3.246	3.251	3.268	3.303	3.330	3.338	3.359	3.361	3.380	3.380	3.386	
	A45	4135	3.336	3.338	3.328	3.327	3.342	3.368	3.396	3.402	3.424	3.424	3.446	3.445	3.451	
	ave	4210	3.145													

Company Information

Philips Lumileds is a leading provider of power LEDs for everyday lighting applications. The company's records for light output, efficacy and thermal management are direct results of the ongoing commitment to advancing solid-state lighting technology and enabling lighting solutions that are more environmentally friendly, help reduce CO₂ emissions and reduce the need for power plant expansion. Philips Lumileds LUXEON® LEDs are enabling never before possible applications in outdoor lighting, shop lighting, home lighting, digital imaging, display and automotive lighting.

Philips Lumileds is a fully integrated supplier, producing core LED material in all three base colors, (red, green, blue) and white. Philips Lumileds has R&D centers in San Jose, California and in the Netherlands, and production capabilities in San Jose, Singapore and Penang, Malaysia. Founded in 1999, Philips Lumileds is the high flux LED technology leader and is dedicated to bridging the gap between solid-state technology and the lighting world. More information about the company's LUXEON LED products and solid-state lighting technologies can be found at www.philipslumileds.com.

www.philipslumileds.com
www.philipslumileds.cn.com
www.futurelightingsolutions.com

For technical assistance or the location of your nearest sales office contact any of the following:

North America:
1 888 589 3662
americas@futurelightingsolutions.com

Europe:
00 800 443 88 873
europe@futurelightingsolutions.com

Asia Pacific:
800 5864 5337
asia@futurelightingsolutions.com

Japan:
800 5864 5337
japan@futurelightingsolutions.com

©2012 Philips Lumileds Lighting Company. All rights reserved.
Product specifications are subject to change without notice.
LUXEON is a registered trademark of the Philips Lumileds Lighting Company in the United States and other countries.

PHILIPS
LUMILEDS